

Bibliographic data: EP 0641195 (A1)

PROCESS FOR PREPARING DELAYED-ACTION MEDICINAL COMPOSITIONS.

Publication date: 1995-03-08

Inventor(s): RAUCHFUSS ROLAND [DE] +

Applicant(s): GOEDECKE AG [DE] *

- A61K9/16; A61K9/20; A61K9/22; (IPC1-7): A61K9/16;

Classification: international: A61K9/20

- **European:** A61K9/16H4; A61K9/16P4; A61K9/20H4

Priority number(s): DE19924216948 19920522; WO1993EP01289 19930521

EP 0641195 (B1)WO 9324110 (A1)US 5792474 (A)HK 1005307 (A1)

more

Cited documents: EP0204596 (A1) View all

Abstract not available for EP 0641195 (A1) Abstract of corresponding document: WO 9324110 (A1)

A continuous process is disclosed for preparing delayed-action medicaments by means of an extruder.

Last updated: 26.04.2011 Worldwide Database 5.7.22; 93p



Bibliographic data: EP 0641195 (A1)

PROCESS FOR PREPARING DELAYED-ACTION MEDICINAL COMPOSITIONS.

Publication date: 1995-03-08

Inventor(s): RAUCHFUSS ROLAND [DE] +

Applicant(s): GOEDECKE AG [DE] *

- A61K9/16; A61K9/20; A61K9/22; (IPC1-7): A61K9/16;

Classification: international: A61K9/20

- **European:** A61K9/16H4; A61K9/16P4; A61K9/20H4

Priority number(s): DE19924216948 19920522; WO1993EP01289 19930521

EP 0641195 (B1)WO 9324110 (A1)US 5792474 (A)HK 1005307 (A1)

more

Cited documents: EP0204596 (A1) View all

Abstract not available for EP 0641195 (A1) Abstract of corresponding document: WO 9324110 (A1)

A continuous process is disclosed for preparing delayed-action medicaments by means of an extruder.

Last updated: 26.04.2011 Worldwide Database 5.7.22; 93p



- (11) Veröffentlichungsnummer:
- (11) Publication number:

0 641 195

Internationale Anmeldung veræffentlicht durch die Weltorganisation fßr geistiges Eigentum unter der Nummer:

WO 93/24110 (art.158 des EPf).

International application published by the World Intellectual Property Organisation under number:

WO 93/24110 (art.158 of the EPC).

Demande internationale publieà par l'Organisation Mondiale de la Propriata sous le numaro:

WO 93/24110 (art.158 de la CBE).

PCT

国際事務局



特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(51) 国際特許分類 5 C07D 249/08, A01N 43/653 (11) 国際公開番号

WO 94/24110

A1

(43) 国際公開日

1994年10月27日(27.10.94)

(21)国際出願番号

PCT/JP94/00629

(22) 国際出願日

1994年4月15日(15.04.94)

(30)優先権データ

特顯平5/113802

1993年4月16日(16.04.93)

(71) 出願人(米国を除くすべての指定国について)

クミアイ化学工業株式会社

(KUMIAI CHEMICAL INDUSTRY CO., LTD.)[JP/JP]

イハラケミカル工業株式会社

(IHARA CHEMICAL INDUSTRY CO., LTD.)[JP/JP]

〒110-91 東京都台東区池之端1丁目4番26号 Tokyo, (JP)

(72)発明者;および

(75)発明者/出願人(米国についてのみ)

他田篤彦(IKEDA, Atsuhiko)[JP/JP]

尾崎正美(OZAKI, Masami)[JP/JP]

穂波礼次郎(HONAMI, Reijiro)[JP/JP]

弓田隆司(YUMITA, Takashi)[JP/JP]

〒437-12 静岡県磐田郡福田町塩新田408番地の1

株式会社ケイ・アイ研究所内 Shizuoka, (JP)

矢野祐幸(YANO, Hiroyuki)[JP/JP]

〒439 静岡県小笠郡菊川町加茂1809番地 Shizuoka, (JP)

中野勇樹 (NAKANO, Yuki)[JP/JP]

〒439 静岡県小笠郡菊川町下内田2356番地の6 Shizuoka, (JP)

栗原 浩(KURIHARA, Yutaka)[JP/JP]

〒439 静岡県小笠郡菊川町青葉台1丁目6番地の4 Shizuoka, (JP)

平野忠美(HIRANO, Tadayoshi)[JP/JP]

〒436 静岡県掛川市葛ヶ丘3丁目9番2号 Shizuoka, (JP)

(74) 代理人

弁理士 杉村暁秀, 外(SUGIMURA, Akihide et al.) 〒100 東京都千代田区霞が関3丁目2番4号 霞山ビルディング

Tokvo, (JP)

(81) 指定国

添付公開書類

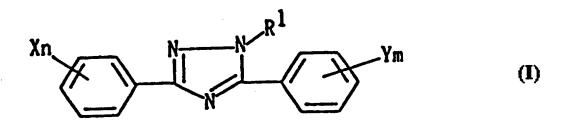
BR, CN, KR, RU, US, 欧州特許(AT, BE, CH, DE, DK, ES, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE).

国際調査報告書

(54) Title: TRIAZOLE DERIVATIVE, INSECTICIDAL/ACARICIDAL AGENT, AND PROCESS FOR PRODUC-ING THE SAME

(54) 発明の名称

トリアゾール誘導体、殺虫、殺ダニ剤及び製造法



(57) Abstract

A triazole derivative represented by general formula (I) and an insecticidal/acaricidal agent containing the same as the active ingredient, wherein R¹ represents alkyl; X represents hydrogen, halogen or alkyl; n represents an integer of 1 to 5; Y represents halogen, nitro or alkyl; and m represents an integer of 2 to 5. This derivative has an excellent drug action on various detrimental insects, in particular, aphids and spider mites.

(57) 要約

一般式

(式中、 R^1 はアルキル基を示し、Xは水素原子、ハロゲン原子、アルキル基を示し、nは $1\sim5$ の整数を示し、Yはハロゲン原子、ニトロ基、アルキル基を示し、mは $2\sim5$ の整数を示す。)にて表されるトリアゾール誘導体及びこれを有効成分として含有する殺虫、殺ダニ剤を提供する。

本発明のトリアゾール誘導体は、種々の有害昆虫類、特にアブラムシ類、ハダ ニ類に対して優れた効力を示す。

情報としての用途のみ

PCTに基づいて公開される国際出願のハンフレット第1頁にPCT加盟国を同定するために使用されるコード

AM アルインア AT ホーストリア AU オールストトス BB パルドー BF アルルギナリア BG アルルギナリア BJ ペプラル BY ペラルダー CA カナナ CG スイ	CZ DE HU P F F F F F F F F F F F F F F F F F F	KP 朝鮮民国 KR 大韓民国 KZ 大韓民国 KZ カザ 大力 アンファン リリリアセンカ LT リリリアセンカ LT リンカア アレンカ アンカア アレン アロン アロン アロン アロン アロン アロン MC モール が MG マリン アーカリン アーカー アーカー MM マーカー MM アーカー MM ア	NZ ニュー・シー・シー・シー・シー・シー・シー・シー・シー・シー・シー・シー・シー・シー
CG コンコー	HU ハンカリー	MN モンゴル	

明細書

トリアゾール誘導体、殺虫、殺ダニ剤及び製造法

[技術分野]

本発明は、トリアゾール誘導体これを有効成分として含有する殺虫、殺ダニ剤 及び製造法に関するものである。

[背景技術]

従来、本発明化合物に化学構造上類似している化合物を含む先行技術としては、特開昭56-154464号公報明細書及びRD278004号公開技報が知られている。そこには殺虫、殺ダニ活性を有することが開示されている。しかしながら、該公報明細書及び該公開技報に記載された化合物の殺虫、殺ダニ活性は充分とはいい難い。

[発明の開示]

本発明者らは、新規でかつ有用な殺虫、殺ダニ剤を開発すべく、種々のトリアソール誘導体を合成し、その生理活性について検討を重ねた。その結果、本発明化合物が、特開昭56-154464号公報明細書及びRD278004号公開技報に具体的に記載された化合物と比較し、種々の有害昆虫類、有害ダニ類に対し、極めて優れた殺虫、殺ダニ活性を有することを見出した。特に、トリアゾール環の5位に置換したベンゼン環上に複数の置換基を有することを特徴とし、ナミハダニ、カンザワハダニ、ミカンハダニなどのハダニ類、ワタアブラムシなどのアプラムシ類、コナガなどの鏻翅目害虫にも極めて優れた殺滅活性を有することを見出し本発明を完成したものである。

本発明は一般式〔I〕

 $\{$ 式中、 R^{-1} はアルキル基を示し、Xは水素原子、ハロゲン原子、アルキル基、アルコキシ基、アルキルチオ基、ニトロ基、シアノ基またはトリフルオロメチル基を示し、nは $1\sim5$ の整数を示し、nが2以上の時、Xは任意に同種または異

種の組み合わせでもよい。Yはハロゲン原子、ニトロ基、アルキル基、アルコキシ基、アルコキシアルキル基、アルコキシアルコキシ基、アルキルチオ基、アルキルスルフィニル基、アルキルスルホニル基、アルキルチオアルキル基、アルキルスルフィニルアルキル基、アルキルスルホニルアルキル基、シクロアルキル基、シクロアルキルを、シクロアルキルを、シクロアルキルを、シクロアルキルを、シクロアルキルを、シクロアルキルを、シクロアルキルを、シクロアルキルを、ハロアルコキシ基、トリアルキルシリルアルキル基、トリアルキルシリルアルコキシ基、アルキニル基、アルキニルオキシ基または式

(式中、Aは酸素原子、硫黄原子、低級アルキレン基、低級アルキレンオキシ基、オキシ低級アルキレン基、低級アルキレン基、チオ低級アルキレン基、ビニレン基、エチニレン基を示し、kは0または1を示し、Qはメチン基または窒素原子を示す。R²は水素原子、ハロゲン原子、アルキル基、アルコキシ基、トリフルオロメチル基またはトリフルオロメトキシ基を示し、jは1~5の整数を示し、jが2以上の時R²は任意に同種または異種の組み合わせでもよい。)で表される基を示し、mは2~5の整数を示し、任意に同種または異種の組み合わせでもよい。)にて表されるトリアゾール誘導体、これを有効成分として含有する殺虫、殺ダニ剤及び製造法である。

尚、本明細書において、アルキル基とは、炭素数が1~30の直鎖または分岐 鎖状のアルキル基を意味し、例えば、メチル基、エチル基、nープロピル基、イ ソプロピル基、nーブチル基、イソブチル基、secーブチル基、tーブチル 基、nーペンチル基、イソアミル基、ネオペンチル基、nーヘキシル基、イソヘ キシル基、3,3ージメチルブチル基、nーヘプチル基、5ーメチルヘキシル 基、4ーメチルヘキシル基、3ーメチルヘキシル基、4,4ージメチルペンチル 基、nーオクチル基、6ーメチルヘプチル基、nーノニル基、7ーメチルオクチル基、nーテシル基、8ーメチルノニル基、nーウンデシル基、9ーメチルデシ ル基、n-ドデシル基、10-メチルウンデシル基、n-トリデシル基、11-メチルドデシル基、n-テトラデシル基、12-メチルトリデシル基、n-ペンタデシル基、13-メチルーテトラデシル基、n-ヘキサデシル基、n-ヘプタデシル基、n-オクタデシル基、n-ノナデシル基、n-エイコシル基等を包含する。

アルケニル基とは、炭素数が2~20の直鎖または分岐鎖状のアルケニル基を 意味し、例えば、ビニル基、プロペニル基、イソプロペニル基、プテニル基、ペ ンテニル基、ヘキセニル基、ヘプテニル基、オクテニル基、3-メチル-1-ブ テニル基、4-メチル-1-ペンテニル基等を包含する。

アルキニル基とは、炭素数が2~20の直鎖または分岐鎖状のアルキニル基を意味し、例えば、エチニル基、プロピニル基、ブチニル基、ペンチニル基、ヘキシニル基、3,3ージメチルー1ープチニル基、4ーメチルー1ーペンチニル基、3ーメチルー1ーペンチニル基、5ーメチルー1ーヘキシニル基、4ーメチルー1ーヘキシニル基、3ーメチルー1ーヘキシニル基、カプチニル基、オクチニル基、ノニニル基、デシニル基、ウンデシニル基、ドデシニル基、トリデシニル基、テトラデシニル基、ペンタデシニル基、ヘキサデシニル基等を包含する。

シクロアルキル基とは、炭素数3~12のシクロアルキル基を意味し、例えば、シクロプロピル基、シクロブチル基、シクロペンチル基、シクロヘキシル基、シクロヘプチル基、シクロオクチル基等を包含する。シクロアルキルアルキル基とは、炭素数6~12のシクロアルキルアルキル基を意味し、例えば、シクロペンチルメチル基、シクロペンチルエチル基、シクロペンチルエチル基、シクロペンチルエチル基、シク

ロヘキシルエチル基、シクロペンチルプロピル基、シクロヘキシルプロピル基、 シクロヘキシルペンチル基等を包含する。

シクロアルキルアルコキシ基とは、シクロアルキルアルキル部分が上記の意味を有する(シクロアルキルアルナル) - 〇 - 基を示す。シクロアルキルアルケニル基とは、炭素数 5 ~ 1 2 のシクロアルキルアルケニル基、 3 - シクロペンチルー1 - プロペンチルビニル基、シクロヘキシルビニル基、 5 - シクロヘキシルー1 - プロペニル基、 5 - シクロヘキシルー1 - プロペニル基とは、炭素数 5 ~ 1 2 のシクロアルキルアルキニル基を意味し、例えば、シクロペンチルエチニル基、シクロヘキシルエチニル基、 3 - シクロヘキシルエチニル基、 3 - シクロヘキシルー1 - プロピニル基、 3 - シクロヘキシルー1 - プロピニル基等を包含する。

ハロアルキル基とは、ハロゲン原子によって置換されたアルキル基を意味し、例えば、トリフルオロメチル基、ペンタフルオロエチル基等を包含する。ハロアルコキシ基とは、ハロアルキル部分が上記の意味を有する(ハロアルキル)-O-基を示す。

トリアルキルシリルアルキル基とは、例えば、トリメチルシリルメチル基、ジメチルエチルシリルメチル基、ブチルジメチルシリルメチル基等を示す。トリアルキルシリルアルコキシ基とは、トリアルキルシリルアルキル部分が上記の意味を有する(トリアルキルシリルアルキル)-〇-基を示す。

低級アルキレン基とは、例えば、メチレン基、エチレン基、メチルメチレン基、トリメチレン基、1-メチルエチレン基、ジメチルメチレン基、テトラメチレン基、1-メチルトリメチレン基等を示す。低級アルキレンオキシ基とは、低級アルキレン部分が上記の意味である-(低級アルキレン)-O-基を示す。オキシ低級アルキレン基とは、低級アルキレン部分が上記の意味である-O-(低級アルキレン)-基を示す。

低級アルキレンオキシ低級アルキレン基とは、低級アルキレン部分が上記の意味である-(低級アルキレン)-O-(低級アルキレン)-基を示す。低級アルキレンテオ基とは、低級アルキレン部分が上記の意味である-(低級アルキレン)-S-基を示す。チオ低級アルキレン基とは、低級アルキレン部分が上記の

意味である-S-(低級アルキレン)-基を示す。

前記一般式 [1] において、好ましい化合物群としては、R 1 が炭素数 1~6 の直鎖または分岐鎖状のアルキル基、好ましくはメチル基を示し、X が水素原子、ハロゲン原子、炭素数 1~4 の直鎖または分岐鎖状のアルキル基、ニトロ基、シアノ基、トリフルオロメチル基を示し、nが1~3の整数であり、nが2または3のとき、X は任意に同種または異種の組み合わせでもよく、Y がハロゲン原子、ニトロ基、炭素数 1~20の直鎖または分岐鎖のアルキル基、炭素数 1~20の直鎖または分岐鎖状のアルコキシ基、炭素数 3~12のシクロアルキル 基、炭素数 6~12のシクロアルキルアルコキシ基、炭素数 1~20の直鎖または分岐鎖状のアルキルチオ基、アルキルスルフィニル基、アルキルスルホニル基、炭素数 3~16の直鎖または分岐鎖状のアルキニル基、アルキルスルカコニル基、アルキルスルカコニル基、アルキルスルホニル基、炭素数 3~16の直鎖または分岐鎖状のアルキニル基、炭素数 5~12のシクロアルキルアルキニル基、トリ (アルキル)シリルアルコキシ基または式

$$^{-(A)}k$$
 $(R^2)_j$

(式中、Aが酸素原子、硫黄原子、低級アルキレン基、低級アルキレンオキシ基、オキシ低級アルキレン基、低級アルキレンオキシ低級アルキレン基であり、k が 0 または 1 であって、k の 2 が水素原子であり、k か 2 が水素原子、ハロゲン原子、アルキル基、アルコキシ基、トリフルオロメチル基、またはトリフルオロメトキシ基であり、k は 1 で表される基を示し、k が任意に同種または異種の組み合わせでよい。)で表される基を示し、k は 2 で 2 の 整数であって、1 は 2 に同種または異種の組み合わせでよい。)で表される基を示し、1 が 2 に同種または異種の組み合わせでよい化合物があげられる。

次に、一般式 [I] で表される本発明化合物の代表的な具体例を第 1 表~第 2 表に例示する。尚、化合物番号は以後の記載において参照される。

第1表

化合	物 R ¹	X n	Υm	融点(℃) または
孟	号			屈折率(n _D ²⁰)
	1 CH ₃	2-C1	2-C1. 3-NO ₂	124. 0-125. 0
	2 CH ₃	2-C1.6-F	2-C1. 3-NO ₂	112. 0-114. 0
	3 CH ₃	2-C1	2-C1. 4-NO ₂	
	4 CH ₃	2-C1.6-F	2-C1. 4-NO ₂	144. 0-148. 0
	5 CH ₃	ì	2-C1. 5-NO ₂	129. 0-130. 0
	6 CH ₃		2-C1. 5-NO ₂	121. 0-124. 0
	7 CH ₃		3-N0 ₂ . 4-C1	
	8 CH ₃		3-NO ₂ . 4-C1	124. 0-126. 5
	9 CH ₃	1	2. 6-C1 ₂ . 3-NO ₂	155. 0-156. 0
1	0 CH ₃	i	2. 6-C1 ₂ . 3-NO ₂	108. 0-109. 0
1	.1 CH ₃		2. 6-C1 ₂ . 4-NO ₂	
1	2 СН3	2-C1.6-F	2. 6-C1 ₂ . 4-N0 ₂	158. 0-162. 0
1	13 СН3		2. 4-C1 ₂ . 3. 5-(NO ₂) ₂	
1	CH ₃		2, 4-C1 ₂ , 3, 5-(NO ₂) ₂	
]]	15 CH ₃	4	2-C1. 4-C ₂ H ₅	75. 5-77. 5
]]	16 CH ₃	Į.	2-C1, 4-C ₂ H ₅	1. 5930
1	17 CH ₃		3-C1. 4-C ₂ H ₅	
1	18 СН ₃	1	2-C1. 4-C ₃ H ₇	70. 0-72. 0
] 1	19 CH ₃	1	2-C1. 4-C ₃ H ₇	1. 5868
2	20 C ₂ H ₅	*	2-C1. 4-C ₃ H ₇	
		2-C1.6-F	,	
2		-i 2-Cl	2-C1, 4-C ₃ H ₇	
2	23 С ₃ н ₇		2-C1. 4-C ₃ H ₇	
2	24 CH ₃		2-C1, 4-C ₃ H ₇ -i	90. 0-92. 0
	25 CH ₃		2-C1, 4-C ₃ H ₇ -i	
	26 CH ₃		2. 4. 6- (C ₃ H ₇ -i) ₃	
	27 CH ₃		2. 4. 6- (C ₃ H ₇ -i) ₃	
L	1			

•

第1表(続き)

110 12 140				融点(℃)
化合物	R 1	V -	Υm	または
话 号	К	Хл	1 111	屈折率(n _D ²⁰)
金号 28	CU	2-C1	2-0) 1-0 11	1. 5962
	CH ₃		2-C1, 4-C ₄ H ₉	1. 5667
29	CH ₃	2-C1.6-F	2-C1. 4-C ₄ H ₉	1. 5007
30	CH ₃	H	2-C1. 5-C ₄ H ₉ -t	1 5001
31	CH ₃	2-C1	2-C1.5-C ₄ H ₉ -t	1. 5931
32	CH ₃	2-C1.6-F	2-C1, 5-C ₄ H ₉ -t	1. 5943
33	CH ₃	2. 6-F ₂	2-0C ₂ H ₅ , 4-C ₄ H ₉ -t	146. 0-148. 0
34	CH ₃	2-C1	$2-0C_2H_5$, $4-C_4H_9-t$	1. 5818
35	СН3	2-Cl. 6 - F	2-0C ₂ H ₅ . 4-C ₄ H ₉ -t	108. 0-111. 0
. 36	CH ₃	2.6-F ₂	2-C1.4-C ₅ H ₁₁	1. 5629
37	CH ₃	2-C1	2-C1. 4-C ₅ H ₁₁	1. 5849
38	CH ₃	2-Cl. 6-F	2-C1, 4-C ₅ H ₁₁	1. 5710
39	CH ₃	2. 6-F ₂	2-C1, 4-C ₆ H ₁₃	1. 5591
40	CH ₃	2-C1	2-C1. 4-C ₆ H ₁₃	1. 5830
41	CH ₃	2-C1, 6-F	2-C1, 4-C ₆ H ₁₃	1. 5638
42	CH ₃	2-C1	2-F. 5-C ₆ H ₁₃	1. 5779
43	CH ₃	2-C1.6-F	2-F, 5-C ₆ H ₁₃	1. 5608
44	CH ₃	2-C1	2-C1. 4-C ₇ H ₁₅	1. 5824
45	CH ₃	2-C1, 6-F	2-C1, 4-C ₇ H ₁₅	,
46	СНЗ	2. 6-F ₂	2-F. 5-C ₁₁ H ₂₃	70. 0-73. 0
47	CH ₃	2-C1	2-F. 5-C ₁₁ H ₂₃	35. 0-37. 0
48	CH ₃	2-C1, 6-F	2-F. 5-C ₁₁ H ₂₃	1. 5419
49	CH ₃	2.6-F ₂	2-C1. 4-C ₁₂ H ₂₅	
50	CH ₃	2-C1	2-C1, 4-C ₁₂ H ₂₅	76. 0-77. 0
51	CH3	2-C1.6-F	2-C1, 4-C ₁₂ H ₂₅	1. 5490
52	CH ₃	2-C1.6-F	3-C1. 4-C ₁₅ H ₃₁	
53	CH ₃	Н	3. 5- (0C ₂ H ₅) ₂	
54	CH3	2-CH ₃	3, 5- $(OC_2^2H_5)_2$	
55	CH3	2-0СН ₃	3, 5- (0C ₂ H ₅) ₂	
56	CH ₃	2-SCH ₃	3. 5- (OC ₂ H ₅) ₂	
57	CH ₃	2-NO ₂	3, 5- (OC ₂ H ₅) ₂	
58	CH3	2-CN	3, 5- (OC ₂ H ₅) ₂	

第1表(続き)

化合物				融点(℃)
	R ¹	Χn	Υm	* /: !:
番 号				屈折率(n _D ²⁰)
59	CH ₃	2-CF ₃	3. 5- (0C ₂ H ₅) ₂	
60	CH ₃	2-C1	2-0C ₂ H ₅ , 4, 5-Cl ₂	
61	CH ₃	2-Cl.6-F	2-0C ₂ H ₅ . 4. 5-Cl ₂	115.0-117.0
62	CH ₃	2-C1	2-0C ₂ H ₅ . 4. 5-F ₂	
63	CH ₃	2-Cl. 6-F	2-0C ₂ H ₅ . 4. 5-F ₂	1. 5590
64	CH ₃	2-C1	2-C1, 4-OC ₄ H ₉	60.0-62.0
65	CH ₃	2-C1, 6-F	2-C1, 4-OC ₄ H ₉	1. 5631
66	CH ₃	2-C1	2-C1. 4-OC ₅ H ₁₁	71.0-73.0
67	CH ₃	2-C1.6-F	2-C1. 4-OC ₅ H ₁₁	
68	CH ₃	2-C1, 6-F	3-0C ₅ H ₁₁ , 4-C1	測定不可
69	CH ₃	2-C1.6-F	3-0C ₅ H ₁₁ -i. 4-Cl	
70	CH ₃	2-C1	3. 5- (0C ₅ H ₁₁) ₂	
71	CH ₃	2-C1, 6-F	3, 5- (OC ₅ H ₁₁) ₂	
72	CH ₃	2, 6-C1 ₂	2-C1. 4-OC ₈ H ₁₇	1. 5728
73	CH ₃	2-C1	2-C1. 4-OC ₈ H ₁₇	51.0-54.0
74	CH3	2-C1.6-F	2-C1, 4-OC ₈ H ₁₇	1. 5641
75	CH ₃	2-C1	3-C1, 4-OC ₈ H ₁₇	47.0-49.0
76	CH ₃	2-C1. 6-F	3-C1. 4-OC ₈ H ₁₇	1. 56 58
77	СНЗ	2-C1	3-0C ₈ H ₁₇ . 4-Cl	測定不可
78	CH ₃	2-C1, 6-F	3-0C ₈ H ₁₇ , 4-Cl	1. 56 58
79	CH ₃	2-C1	3, 5- (OC ₈ H ₁₇) ₂	
80	CH3	2-C1, 6-F	3, 5- (OC ₈ H ₁₇) ₂	
81	CH ₃	2-NO ₂	3-C1, 4-OC ₁₂ H ₂₅	
82	CH ₃	2-SCH ₃	3-C1, 4-OC ₁₂ H ₂₅	
83	СНЗ	2-C1	3-C1. 4-OC ₁₅ H ₃₁	
84	CH ₃	2-C1, 6-F	3-C1, 4-OC ₁₅ H ₃₁	
85	CH ₃	2-C1, 6-F	3-C1, 4-CH ₂ OCH ₃	
86	CH ₃	2-C1, 6-F	3-C1, 4-(CH ₂) ₃ 0C ₃ H ₇	
87	CH ₃	2-C1	2-C1. 4-OC ₂ H ₄ OCH ₃	1. 5946
8 8	CH ₃	2-C1, 6-F	2-C1, 4-OC ₂ H ₄ OCH ₃	
89	CH ₃	2-C1, 6-F	3-SCH ₃ . 4-C1	

第1表(続き)

化合物				融点(℃)
	R 1	X n	Ym	または
番号				屈折率(n _D ²⁰)
90	CH ₃	2-C1.6-F	3-SC ₃ H ₇ , 4-Cl	Д
91	CH ₃	2-C1.6-F	3-SC ₆ H ₁₃ . 4-Cl	
92	CH ₃	2-C1.6-F	3-SOCH ₃ , 4-Cl	
93	CH ₃	2-C1, 6-F	3-SOC ₃ H ₇ . 4-Cl	
94	CH ₃	2-C1.6-F	3-S0C ₆ H ₁₃ , 4-C1	
95	CH ₃	2-C1.6-F	3-SO ₂ CH ₃ . 4-Cl	
96	CH ₃	2-C1, 6-F	3-S0 ₂ C ₃ H ₇ . 4-C1	
97	CH ₃	2-C1. 6-F	3-S0 ₂ C ₆ H ₁₃ . 4-C1	
98	CH ₃	2-C1.6-F	3-CH ₂ SCH ₃ , 4-C ₂ H ₅	
99	CH ₃	2-C1.6-F	3-CH ₂ SC ₃ H ₇ , 4-C ₂ H ₅	
100	CH ₃	2-C1	3-Br. 4-CH ₂ SC ₅ H ₁₁	
101	CH ₃	2-C1, 6-F	3-Br. 4-CH ₂ SC ₅ H ₁₁	
102	CH ₃	2-C1, 6-F	3-CH ₂ SC ₆ H ₁₃ . 4-C ₂ H ₅	
103	CH ₃	2-C1, 6-F	3-CH ₂ SOCH ₃ , 4-C ₂ H ₅	·
104	CH ₃	2-C1, 6-F	3-CH ₂ SOC ₃ H ₇ , 4-C ₂ H ₅	
105	CH ₃	2-C1	3-Br, 4-CH ₂ SOC ₅ H ₁₁	
106	CH ₃	2-C1. 6-F	3-Br, 4-CH ₂ SOC ₅ H ₁₁	
107	CH ₃	2-C1.6-F	3-CH ₂ SOC ₆ H ₁₃ , 4-C ₂ H ₅	
108	CH ₃	2-C1	3-Br. 4-CH ₂ SO ₂ C ₅ H ₁₁	
109	CH ₃	2-C1, 6-F	3-Br. 4-CH ₂ SO ₂ C ₅ H ₁₁	
110	CH ₃	2-C1, 6-F	3-CH ₂ SO ₂ CH ₃ . 4-C ₂ H ₅	
111	CH ₃	2-C1. 6-F	3-CH ₂ SO ₂ C ₃ H ₇ . 4-C ₂ H ₅	
112	СНЗ	2-C1, 6-F	3-CH ₂ SO ₂ C ₆ H ₁₃ , 4-C ₂ H ₅	
113	CH ₃	2-C1	2-C1, 5-C ₂ F ₅	
114	CH ₃	2-C1, 6-F	2-C1.5-C ₂ F ₅	
115	CH ₃	2-C1	2-C1, 5-C ₄ F ₉	
116	CH ₃	2-C1. 6-F	2-C1, 5-C ₄ F ₉	1. 5110
117	CH ₃	2-C1	3-C ₄ F ₉ , 4-Cl	
118	CH ₃	2-C1, 6-F	3-C ₄ F ₉ , 4-Cl	1. 5392
119	CH ₃	2-C1	2-C1, 5-C ₆ F ₁₃	70.0-76.0
120	CH ₃	2-C1, 6-F	2-C1, 5-C ₆ F ₁₃	78.0 – 82.0

第1表(続き)

化合物				融点(℃)
	Rl	Хn	Υm	itil
풉 号				屈折率(n _D ²⁰)
121	Cii ₃	2-C1.6-F	2-F. 5-C ₄ F ₉	1. 5090
122	CH ₃	2-C1	3, 5-C1 ₂ , 5-C ₈ F ₁₇	
123	CH ₃	2-C1.6-F	3. 5-C1 ₂ . 5-0 (CF ₂) ₂ H	96.0 - 101.0
124	CH ₃	2-Cl.6-F	3-C1, 4-(CH ₂) ₂ C ₄ F ₉	
125	CH ₃	2-C1	2-C1. 5-OC ₂ F ₅	
126	CH ₃	2-C1.6-F	2-C1, 5-OC ₂ F ₅	
127	CH ₃	2-C1	3-C1, 4-0 (CH ₂) ₂ C ₄ F ₉	
128	CH ₃	2-C1.6-F	3-C1. 4-0 (CH ₂) ₂ C ₄ F ₉	
129	CH ₃	2-C1	3-Br. 4-CH ₂ Si (CH ₃) ₃	
130	CH ₃	2-C1.6-F	3-Br. 4-CH ₂ Si (CH ₃) ₃	
131	CH ₃	2-C1	3-Br. 4-OCH ₂ Si (CH ₃) ₃	
132	СНЗ	2-C1, 6-F	3-Br. 4-OCH ₂ Si (CH3) ₃	
133	CH ₃	2-C1, 6-F	3-CH=CH ₂ . 4-C1	
134	CH ₃	2-C1	3-Br. 4-CH=CHCH ₃	
135	CH ₃	2-C1, 6-F	3-Br. 4-CH=CHCH ₃	
136	CH ₃	2-C1, 6-F	3-CH ₂ CH=CHC ₃ H ₇ . 4-C1	
137	CH ₃	2-C1, 6-F	3-0СН=СН ₂ . 4-С1	
138	CH ₃	2-C1	2-C1. 4-OCH ₂ CH=CH ₂	1. 6083
139	CH ₃	2-C1.6-F	2-C1. 4-OCH ₂ CH=CH ₂	
140	CH ₃	2-C1, 6 - F	3-0CH ₂ CH=CHC ₃ H ₇ , 4-C1	
141	CH ₃	2-C1, 6-F	3-C1, 4-C≡CH	
142	CH ₃	2-C1, 6-F	3-C1, 4-C≡CC ₄ H ₉	
143	CH ₃	2-C1, 6-F	3-C1, 4-OC≡CH	
144	CH ₃	2-C1, 6-F	$3-C1.4-OC \equiv CC_4H_9$	
145	CH ₃	2-C1	2-C1. 4-OCH ₂ C≡CH	103. 5-105. 0
146	CH3	2-C1, 6-F	2-C1. 4-OCH ₂ C≡CH	

第1表(続き)

化合物 番 号	R 1	Χn	Υm	融点(℃) または 屈折率(n _D ²⁰)
147	снз	2-C]	2-C1, 4-	
148	снз	2-C1. 6-F	2-C1. 4-	
149	снз	2-C1	3-Br. 4-C ₂ H ₄ -	
150	СНЗ	2-C1.6-F	3-Br. 4-C ₂ H ₄ -	
151	СНЗ	2-C1	3-Br. 4-CH=CH-	
152	снз	2-C1. 6-F	3-Br, 4-CH=CH-	
153	снз	2-C1	3-Br, 4-CH≡CH-	.
154	CH ₃	2-C1.6-F	3-Br, 4-CH≡CH-	

第2表

化合物	R 1	Χn	R ⁴	融点(℃) または 屈折率(n _D ²⁰)
155	СНЗ	2-C1	C1 OCF ₃	
156	CH ₃	2-C1, 6-F	C1 OCF3	
157	CH3	2-C1. 6-F	- ⟨ >-F- _⟨ >- 0CF ₃	117. 0-119. 0
158	СНЗ	2-C1, 6 - F	C1 	1. 5925
159	CH ₃	2-C1.6-F	- € CH=CH- €	
160	СН3	2-C1.6-F	-C≡C-C	
161	СН3	2-C1. 6-F	-C1 CH2-C1	179. 0-185. 0
162	CH ₃	2-C1, 6-F	-{\$\times_CH_2CH_2-{\$\times_C}\$}	
163	CH ₃	2. 6-F ₂	C1 CH ₂ O-CF ₃ C1	
164	CH3	2-C1.6-F	C1 C1 CF3 C1 CF3	
165	CH3	2. 6-F ₂	C1CH ₂ OCF ₃	
166	СНЗ	2-C1.6-F	C1 C1 C1 CF3	
167	СНЗ	2. 6-F ₂	C1 F CH ₂ 0 - CF ₃	

第2表(続き)

化合物	R 1	Хn	R 4	融点(℃) thu
둢 号	11	22.11	•	屈折率(n _D ²⁰)
168	СН3	2-C1.6-F	C1 F CH ₂ O - CF ₃	
169	СНЗ	2. 6-F ₂	C1_CH ₂ O-CF ₃	
170	СН3	2-C1.6-F	C1CH ₂ OCF ₃	
171	СНЗ	2.6-F ₂	C1CH ₂ OOCF ₃	
172	СНЗ	2-C1. 6-F	C1—CH ₂ O——OCF ₃	
173	CH ₃	2. 6-F ₂	F_CH ₂ 0-CF ₃	
174	СНЗ	2-C1, 6-F	$\begin{array}{c} F \\ - \bigcirc - \text{CH}_2 0 - \bigcirc - \text{CF}_3 \\ \text{C1} \end{array}$	
175	СНЗ	2. 6-F ₂	FCH ₂ O-CF ₃	
176	СНЗ	2-Cl, 6-F	C1 ————————————————————————————————————	
177	CH3	2.6-F ₂	F_CH ₂ 0-CF ₃	
178	.CH3	2-C1.6-F	F_CH ₂ 0-CF ₃	
179	СНЗ	2. 6-F ₂	F_CH ₂ 0-CF ₃	
180	сн3	2-C1, 6-F	F_CH ₂ 0-CF ₃	
181	СНЗ	2, 6-F ₂	F_CH ₂ 0-CD-0CF ₃	
182	СНЗ	2-C1, 6-F	F—————————————————————————————————————	

第2表(続き)

化合物	,		4	融点(℃)
	R 1	Хn	R ⁴	または 同任或 (p. 20)
岙 号				屈折率(n _D ²⁰)
183	CH3	2. 6-F ₂	$- \begin{array}{c} C_1 & C_1 \\ - C_{112} & C_{120} - C_{130} \\ - C_1 & C_{130} \end{array}$	
184	СНЗ	2-C1. 6-F	$- \underbrace{\bigcirc_{\text{C1}}^{\text{C1}}_{\text{CH}_2}}^{\text{C1}}_{\text{C1}} - \underbrace{\bigcirc_{\text{CF}_3}^{\text{C1}}}_{\text{C1}}$	
185	СНЗ	2.6-F ₂	-C1 C1 CF3 CF3	
186	СН3	2-C1.6-F	$- \underbrace{\hspace{-0.2cm} \begin{array}{c} C_1 \\ C_1 \\ C_1 \end{array}} \hspace{-0.2cm} \begin{array}{c} C_1 \\ C_1 \\ \end{array} \hspace{-0.2cm} - C_3 \\ \end{array}$	
187	CH3	2. 6-F ₂	$-$ C1 $_{\text{C1}}^{\text{C1}}$ CH $_{2}$ O $-$ CF $_{3}$	
188	СН3	2-C1. 6-F	$- \bigcirc_{\text{C1}}^{\text{C1}} \text{CH}_2 \text{O} - \bigcirc_{\text{CF}_3}$	
189	CH3	2. 6-F ₂	-C1 C1 -C120 -C1-0CF3	
190	СН3	2-C1. 6-F	-C1CH2O-C-OCF3	
191	СНЗ	2-C1	-С ^{Вг} СН ₂ 0-ССН ₃	
192	Сн3	2-C1, 6-F	-CH ₂ O-CH ₃	
193	CH3	2. 6-F ₂	-C1 C1 CF3	
194	СНЗ	2-C1, 6-F	-C1 C1 CF3	
195	СНЗ	2. 6-F ₂	-C1 C1 CF3	
196	СНЗ	2-C1.6-F	-C1 C1 CF3	113. 0-114. 0
197	СНЗ	2-C1. 6-F	-C1 F-CF3	1. 6010

第2表(続き)

				51 F (9C)
化合物	,		4	融点(℃)
	R ¹	Хn	R ⁴	または
番号				屈折率(n _D ²⁰)
			Cl	
198	CH ₃	2.6-F ₂	C1 CH ₂ OCF ₃	
	- 3	2	_	
199	רח	2-C1.6-F	C1 CH ₂ O—CF ₃	1. 5961
155	СНЗ	2 01, 0 1		
200	Cii	3.6.5	C1 CH ₂ OOCF ₃	
200	CH ₃	2. 6-F ₂	- J-Cn ₂ 0	
			C1 ————————————————————————————————————	1 5501
201	СНЗ	2-C1, 6-F	-(_)-CH ₂ U-(_)-UCr ₃	1. 5701
	_		Br	
202	CH ₃	2-C1, 6-F	—— Вт —СН ₂ ОСН ₂ ——	
	٥			
203	CH ₃	2.6-F ₂	C1 C1 CF3 CF3	
200	3	2.012	CI	
204	C11	2-C1, 6-F	C1 C1 C1 C1 CF3	
204	CH ₃	2-01.0-1	CI ²³ CI	
			C1 C1 C1 CF3	
205	CH ₃	2.6-F ₂		
-			Cl Cl	
206	CH ₃	2-C1, 6-F	C1 C1 C1 C1 CH ₂ S - CF ₃	
			F_	
207	CH ₃	2, 6-F ₂	C1—CH ₂ S—CF ₃	
	"			
208	CH ₃	2-C1, 6-F	C1—CH ₂ S—CF ₃	
	3			
209	CH	2.6-F ₂	C1CH ₂ SCF ₃	
200	СНЗ	2.012	3	
210	C''	3 (1) (7)	C1 CH-S-CE	
210	CH3	2-C1, 6-F	C1CH ₂ SCF ₃	
			Cl	
211	СНЗ	2-C1, 6-F	C1	
			C1	
212	CH ₃	2.6-F ₂	C1 — CH ₂ S — OCF ₃	
	1			1

第2表(続き)

			ſ	融点(℃)
化合物	_ 1		R ⁴	
	R 1	Χn	R	### 20\
番 号				屈折率(n _D ²⁰)
			C1 ————————————————————————————————————	
213	CH ₃	2-C1, 6-F	-(_)-CH2S-(_)-OCr3	
0.4	011	0.65	FCH ₂ S-CF ₃	
214	СН3	2, 6-F ₂	C1	
215	CH ₃	2-C1.6-F	FCH ₂ S-CF ₃	
210	3	<i>B</i> 01. 0 .	l Ci	
216	CH ₃	2. 6-F ₂	F C1 CF3	
	٥	<u>.</u>	F C1_	
217	CH ₃	2-C1.6-F	F—CH ₂ S—CF ₃	
			F F CH ₂ S - CF ₃	
218	СНЗ	2. 6-F ₂	CH ₂ SCF ₃	
0.0	633	0.00.00	F———CH ₂ S————CF ₃	
219	CH ₃	2-C1, 6-F		·
220	СНа	2, 6-F ₂	F—CH ₂ S—CF ₃	
220	3	2, 0 12		ļ
221	CH ₃	2-C1, 6-F	-CH ₂ SCF ₃	·
	3			
222	CH ₃	2. 6-F ₂	F—————————————————————————————————————	
			F	
223	СНЗ	2-C1, 6-F	F—————————————————————————————————————	
			C1 C1	
224	CH3	2. 6-F ₂	C1 C1 CF ₃ CF ₃	
22=	Cu	2-01 6-5	C1 C1 CF ₃ CF ₃	
225	СНЗ	2-C1, 6-F	1 01 01	
226	CH ₃	2. 6-F ₂	C1 C1 CF ₃ CF ₃	
	3	1 -, - 2	1	
227	СНЗ	2-C1, 6-F	-C1 C1 CF3	
			C1	
				<u> </u>

第2表(続き)

化合物	,		4	融点(℃)
	R 1	X n	R ⁴	または
番 号		i		屈折率(n _D ²⁰)
228	СН3	2. 6-F ₂	-C1 CH2S-CF3	
229	СНЗ	2-C1, 6-F	-\(\sum_{C1}^{C1}_{CH_2S}-\(\sum_{CF_3}^{C1}_{C1}\)	
230	СНЗ	2, 6-F ₂	-\(\sum_{C1}^{C1} \) -OCF ₃	
231	CH ₃	2-C1.6-F	-C1 C1 C1	
232	СНЗ	2.6-F ₂	C1	
233	СнЗ	2-C1, 6-F	C1	
234	СНЗ	2, 6-F ₂	C1 C1 OCF ₃	
235	СНЗ	2-C1, 6-F	C1 C1 OCF ₃	
236	СНЗ	2. 6-F ₂	C1CF3	
237	СНЗ	2-C1.6-F	C1 	
238	СНЗ	2-C1, 6-F	C1	
239	CH ₃	2. 6-F ₂	C1 	
240	СНЗ	2-C1.6-F	C1OOCF3	
241	СНЗ	2-C1, 6-F	C1	135. 0-140. 0
242	СНЗ	2. 6-F ₂	F_C1_CF3	
L	1	<u> </u>		

第2表(続き)

化合物	1		4	融点(℃)
## =	R 1	Хn	R ⁴	または 屈折率 (n _D 20)
番 号			0.3	Bin = (ii _D)
243	CII3	2-C1.6-F	$ \begin{array}{c c} F & C1 \\ \hline C1 & CF_3 \end{array} $	
244	СНЗ	2. 6-F ₂	$\overset{F}{\longrightarrow} \overset{C1}{\longrightarrow} CF_3$	
245	СНЗ	2-C1, 6-F	F_C1_CF3	
246	CH ₃	2. 6-F ₂	F0-CF3	
247	СНЗ	2-C1, 6-F	F_0-0-CF ₃	
248	СН3	2. 6-F ₂	F_0-0-0CF3	
249	СНЗ	2-C1, 6-F	F_0-0-0CF3	
250	СНЗ	2. 6-F ₂	-C1C1 -C1C1 -C1C1	
251	CH ₃	2-C1.6-F	-C1C1 -CF3	
252	СНЗ	2, 6-F ₂	$- \underbrace{\searrow_{C1}^{C1C1}}_{C1} - CF_3$	
253	CH ₃	2-C1, 6-F	$- \underbrace{\bigcirc_{C1}^{C1}}_{C1}^{C1} - CF_3$	
254	сн3	2, 6-F ₂	-\(\sum_{C1}^{C1}\)-\(\sum_{CF_3}^{C1}\)	
255	СНЗ	2-C1, 6-F	-\(\sum_{C1}^{C1}\) -CF ₃	
256	снз	2. 6-F ₂	$- \bigcirc_{C_1}^{C_1} \bigcirc_{-OCF_3}$	
257	CH3	2-C1, 6-F	$- \underbrace{\hspace{-0.2cm} \begin{array}{c} C1 \\ C1 \end{array}}_{C1} - \underbrace{\hspace{-0.2cm} \begin{array}{c} C1 \\ C1 \end{array}}_{C1} - \underbrace{\hspace{-0.2cm} \begin{array}{c} C1 \\ C1 \end{array}}_{C1}$	

第2表(続き)

化合物				融点(℃)
	R ^l	Χn	R 4	# ##
꿉 号			·	屈折率(n _D ²⁰)
258	СН3	2. 6-F ₂	-\$\bigce^{C1} \bigce^{C1} \bigce^{CF_3}\$	
259	CH3	2-C1.6-F	-C1 C1 CF3	67. 0-72. 0
260	CH ₃	2. 6-F ₂	-C1 C1 CF3	
261	СН3	2-C1.6-F	$-C1$ $C1$ CF_3	
262	СНЗ	2. 6-F ₂	-(C1 0-(CF ₃	
263	СНЗ	2-C1, 6-F	-\(\sigma^{C1}\) 0-\(\sigma^{-CF}_3\)	
264	СНЗ	2. 6-F ₂	-C1 0-C-0CF3	
265	СНЗ	2-C1, 6-F	-\(\sigma^{\text{C1}} 0 - \(\sigma^{\text{OCF}_3} \)	
266	СНЗ	2-C1, 6-F	C1 ————————————————————————————————————	
267	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \underbrace{C1}_{C1} - OCH_2 - \underbrace{C1}_{-} - CF_3$	101. 0-107. 0
268	Сн3	2-C1, 6-F	$-C_{C1}$ OCH ₂ $-CF_3$	115. 0-120. 0
269	СН3	2-C1, 6-F	$- \bigcirc_{C1}^{C1} \text{OCH}_2 - \bigcirc_{CF_3}$	74. 0-77. 0
270	СН3	2-C1	$- \bigcirc C1 \longrightarrow OCH_2 \xrightarrow{F} \xrightarrow{F} \xrightarrow{F} F$	
271	СНЗ	2-C1. 6-F	$- \bigcirc C1 \longrightarrow OCH_2 \xrightarrow{F} \xrightarrow{F} F$	
272	СНЗ	2-C1.6-F	-C1 OCH2 C1 C1	

第2表(続き)

(I) A 45				融点(℃)
化合物	1		R^4	
	$\mathbb{R}^{ 1 }$	Хл	R	または 20
番号		-		屈折率(n _D ²⁰)
273	CH ₃	2-C1.6-F	-C1 C1 CF3	156. 0-159. 0
274	CH ₃	2-C1.6-F	$-C_1$ OCH ₂ $-C_3$	109. 0-111. 0
275	СНЗ	2-C1, 6-F	- C1 0CH ₂ - CF 3	43. 0-47. 0
276	СН3	2. 6-F ₂	- C1 OCH ₂ C F ₃	171. 0-177. 0
277	СНЗ	2-C1.6-F	- C1 OCH ₂ - C -OCF ₃	1. 5680
278	CH3	2. 6-F ₂	—————————————————————————————————————	132. 0-136. 0
279	СНЗ	2-C1, 6-F	$-\bigcirc^{F}$ OCH ₂ $-\bigcirc$ OCH ₃	
280	СН3	2-C1	C1	
281	СН3	2-C1, 6-F	C1SCH2C1	
282	CH3	2-C1	C1	
283	CH3	2-C1, 6-F	C1	
284	CH ₃	2-C1	-CH=CH-CH-N	
285	СНЗ	2-C1.6-F	CH=CH-CN	
286	CH3	2. 6-F ₂	C1CH ₂ OC1	
287	СНЗ	2-C1, 6-F	C1CH ₂ ON_C1	

第2表(続き)

化合物	R 1	Хn	R 4	融点(℃) または 屈折率(n _D ²⁰)
288	СНЗ	2. 6-F ₂	FOCH2C1	
289	сн3	2-C1.6-F	FOCH ₂ C1	
290	СНЗ	2. 6-F ₂	-{\sum_{C1}^{C1}}OCH_2-{\lime_N}-C1	
291	СНЗ	2-C1.6-F	- C1 OCH ₂ -C1	
292	СН3	2. 6-F ₂	-{\$\sum_{0}^{\text{C1}}} \text{OCH}_2{\text{C1}} \text{C1}	
293	СН3	2-C1.6-F	—С ¹ осн ₂ —С _N -с1	
294	CH3	2. 6-F ₂	-CH2-C1	
295	СНЗ	2-C1, 6-F	-CH2-C1	
296	сн3	2-C1	$C1$ SCH_2 $C1$	·
297	СНЗ	2-C1.6-F	C1SCH2C1	
298	СНЗ	2. 6-F ₂	-C1 SCH2-C1	
299	сн3	2-C1, 6-F	-\(\sum_{N}^{\text{C1}}\) SCH ₂ -\(\sum_{N}^{\text{C1}}\) C1	·
300	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \sum_{C1}^{C1} SCH_2 - C1$	
301	CH3	2-C1.6-F	$-\sqrt{\sum_{C1}^{C1}}SCH_2-\sqrt{\sum_{N}^{C1}}C1$	
302	СНЗ	2, 6-F ₂	$- \underbrace{\hspace{-2cm} \begin{array}{c} C1 \\ C1 \end{array}}_{C1} \text{CH}_2 \text{CH}_2 \text{O} - \underbrace{\hspace{-2cm} \begin{array}{c} \\ N \end{array}}_{N} - \text{CF}_3$	

第2表(続き)

化合物				融点(℃)
	R 1	Χn	R ⁴	# ###
番 号				屈折率(n _D ²⁰)
303	CH ³	2-C1.6-F	-C1 CH2CH2O-N=-CF3	
304	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \underbrace{\hspace{1cm}}^{\text{C1}}_{\text{CH}_2\text{CH}_2\text{O}} \underbrace{\hspace{1cm}}^{\text{C1}}_{\text{N}} - \text{CF}_3$	
305	СНЗ	2-C1, 6-F	-	
306	CH3	2.6-F ₂	-	
307	CH ₃	2-C1, 6-F	-	
308	снз	2. 6-F ₂	$-C1$ CH_2O CF_3 CF_3	
309	СНЗ	2-C1. 6-F	-C1 CH20 -CF3 CF3	
310	СНЗ	2, 6-F ₂	$-C1$ CH_2O $-CF_3$	
311	СНЗ	2-C1, 6-F	$-C1$ CH_2O CF_3	135. 0-139. 0
312	СНЗ	2.6-F ₂	$-C1$ CH_2O $-CF_3$	
313	СНЗ	2-C1.6-F	-C1 CH20-N-CF3	109. 0-112. 0
314	СНЗ	2.6-F ₂	$C1$ CH_2O CF_3 CF_3	
315	ı		$C1$ CH_2O CF_3 CF_3	
316	сн3	2.6-F ₂	$C1$ CH_20 CF_3	
317	CH3	2-C1, 6-F	$C1$ CH_2O CF_3	測定不可

第2表(続き)

化合物				融点(℃)
	R 1	X n	R ⁴	‡#ti
缶 号				屈折率(n _D ²⁰)
318	CH3	2. 6-F ₂	C1CH ₂ O - CF ₃	
319	СНЗ	2-C1.6-F	$CH_{20} - CH_{3}$	1. 5698
320	СНЗ	2-C1.6-F	F CH ₂ 0 C1 C1	123. 5-126. 0
321	СН3	2-C1.6-F	$F \longrightarrow CH_2O \xrightarrow{C1} CF_3$	1. 5638
322	СНЗ	2-C1, 6-F	$F \longrightarrow CH_2O \longrightarrow CF_3$	137. 0-141. 0
323	СНЗ	2. 6-F ₂	$-\underbrace{\mathbb{C}_{C1}^{C1}}_{C1} CH_2 O \xrightarrow{C1}_{N} CF_3$	
324	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \underbrace{\mathbb{C}_{1}^{C1}}_{C1} CH_{2} 0 \xrightarrow{C1}_{N} - CF_{3}$	
325	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \underbrace{\hspace{-2cm} \begin{array}{c} C1 \\ C1 \end{array}}_{C1} \text{CH}_2 \text{O} - \underbrace{\hspace{-2cm} \begin{array}{c} -CF_3 \\ N-1 \end{array}}_{N-1} \text{CF}_3$	
326	СĤ ^З	2-C1.6-F	-(\$\frac{C1}{C1}\$CH_20-(\$\frac{N}{N}\$)-CF_3	
327	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \underbrace{\mathbb{S}^{\text{Br}}}_{\text{CH}_20} \underbrace{- \underbrace{\mathbb{C}^{1}}_{\mathbb{N}^{2}}}_{\text{N}^{2}} - \underbrace{\mathbb{C}^{\text{F}}_{3}}_{\text{CF}_{3}}$	
328	СНЗ	2.6-F ₂	$- \underbrace{\hspace{1cm}}^{C1}_{\text{CH}_20} \underbrace{\hspace{1cm}}^{\text{CF}_3}_{\text{N}} - \text{CF}_3$	
329	СНЗ	2-C1, 6-F	-C1 CH20 -CF3 CF3	
330	СН3	2-C1.6-F	-	153. 0-155. 0
331	СН3	2. 6-F ₂	$- \bigcirc C1 \\ CH_2O \xrightarrow{C1} CF_3$	
332	СНЗ	2-C1. 6-F	$- \underbrace{\hspace{1cm}}^{\text{C1}}_{\text{CH}_20} \underbrace{\hspace{1cm}}^{\text{C1}}_{\text{N}} - \text{CF}_3$	47. 0-49. 0

第2表(続き)

化台物	_			融点(℃)
	R 1	Χn	R ⁴	<i>it:</i> li
岙 号				屈折率(n _D ²⁰)
333	СНЗ	2. 6-F ₂	-{∑C1 СН ₂ 0 -{∑-СF ₃	
334	CH3	2-C1.6-F	-C1 CH 20 -CF3	1. 5879
335	СНЗ	2. 6-F ₂	-CF ₃ -CF ₃ -CF ₃	
336	СН3	2-C1, 6-F	-	·
337	СНЗ	2. 6-F ₂	$-CH_2O$ $-CF_3$	
338	СНЗ	2-C1.6-F	$-CH_2O$ $-CF_3$	88. 0-90. 0
33 9	СНЗ	2. 6-F ₂	-CF ₃ $-$ CF ₃	
340	СНЗ	2-Cl, 6-F	- С F-сн ₂ 0- С F ₃	
341	СНЗ	2-C1	——— Сн ₂ осн ₂ ——	
342	СНЗ	2-C1.6-F	—— СН ₂ ОСН ₂ ——	
343	Сн3	2-C1	— СН ₂ ОСН ₂ — С1	
344	СНЗ	2-C1, 6-F	——— СН 20СН2 ——— С1	
345	СНЗ	2-C1, 6-F	- C1 CH2OCH2 C1 CF3	109. 5-112. 0
346	СНЗ	2-C1, 6-F	$-CH_2OCH_2$ CI_N CF_3	
347	СНЗ	2. 6-F ₂	$C1$ CH_2S CF_3	

第2表(続き)

化合物	R 1	Χn	R ⁴	融点(℃) または 屈折率(n _D)
348	CH3	2-C1. 6-F	C1 CH ₂ S C1 CF ₃	
349	СН3	2. 6-F ₂	C1CH ₂ SCF ₃	
350	СНЗ	2-C1, 6-F	C1CH2SN=_CF3	
351	СНЗ	2-C1	C1CH ₂ SC1	
352	CH ₃	2-C1.6-F	C1 CH ₂ S - C1	
353	СНЗ	2. 6-F ₂	$F \longrightarrow CH_2S \xrightarrow{C1} CF_3$	
354	СНЗ	2-C1, 6-F	FCH ₂ SCF ₃	
355	СНЗ	2. 6-F ₂	$F \longrightarrow CH_2S - CF_3$	
356	СНЗ	2-C1, 6-F	F	
357	СНЗ	2, 6-F ₂	$- \underbrace{\sum_{C1}^{C1} cH_2 s} \xrightarrow{C1}_{N=}^{C1} cF_3$	
358	СНЗ	2-C1.6-F	$- \underbrace{\mathbb{C}_{C1}^{C1}}_{C1} CH_2 S - \underbrace{\mathbb{C}_{N}^{C1}}_{N} - CF_3$	
359	снз	2. 6-F ₂	$-$ C1 CH_2S $-$ CF3	
360			$-$ C1 CH_2S $-$ CF3	
361	СНЗ		-CF ₃ CH ₂ S -CF ₃ CF ₃	
362	СНЗ	2-C1.6-F	$- C_1 CH_2 S - CF_3 - CF_3$	

第2表(続き)

化合物	R ¹	Хn	R ⁴	融点(℃) または
番号				屈折率(n _D ²⁰)
363	CH3	2. 6-F ₂	-C1 CH2S -C1 CF3	
364	СНЗ	2-Cl. 6-F	$-C_1$ CH ₂ S $-C_1$ CF ₃	
365	СН3	2, 6-F ₂	$-\sqrt{S^{C1}}$ CH ₂ S $-\sqrt{S^{C1}}$ CF ₃	
366	СНЗ	2-C1, 6-F	-(5) CH ₂ S -(7) - CF ₃	
367	СНЗ	2. 6-F ₂	-CF ₃ CF ₃ CF ₃	
368	Сн ³	2-C1.6-F	$-CF_3$ $-CF_3$ $-CF_3$	
369	СНЗ	2. 6-F ₂	$-CH_2S$ $-CF_3$	·
370	СНЗ	2-C1, 6-F	-CH ₂ S-CH ₃ -CF ₃	
371	Сн3	2. 6-F ₂	$-CF_3$	
372	СНЗ	2-C1.6-F	$-CF_3$	
37 3	СНЗ	2-C1, 6-F	0-N-CF3	1. 5391
374	СНЗ	2-C1, 6-F	FOCH ₃	108. 0-111. 0
375	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \underbrace{C1}_{0} \underbrace{C1}_{N} \underbrace{-CF_{3}}$	
376	СНЗ	2-C1, 6-F	- C1 0 - C1	58. 0-62. 0
377	сн3	2. 6-F ₂	-C1 0-CF3	測定不可

第2表(続き)

化合物				融点(℃)
12.2.2	R 1	Χn	R 4	\$7.16
番 号	:			屈折率(n _D ²⁰)
378	CH3	2-C1.6-F	-(測定不可
379	CH3	2. 6-F ₂	-CF ₃	
380	СНЗ	2-C1, 6-F	-	
381	СНЗ	2.6-F ₂	OC ₂ H ₅ -CF ₃	
382	СНЗ	2-C1.6-F	-CF ₃	
383	СН3	2. 6-F ₂	$C1 \longrightarrow 0 \xrightarrow{CF_3} CF_3$	
384	CH ₃	2-C1, 6-F	C1 O CF3 CF3	. `
38 5	CH3	2. 6-F ₂	$C1 \longrightarrow 0 \xrightarrow{C1} C1$	
386	СНЗ	2-C1.6-F	$C1 \longrightarrow 0 \xrightarrow{C1} C1$	
387	снз	2. 6-F ₂	$C1 \longrightarrow CF_3$	
38 8	CH3	2-C1, 6-F		
389	СН3	2-C1	C1 C1 CF3	104. 0-108. 0
390	СН3	2-C1, 6-F	C1 — 0 — CF ₃	139. 0-141. 0
391	СНЗ	2-C1.6-F	$F \longrightarrow 0 \longrightarrow CF_3$	110. 0-112. 0
3 92	СНЗ	2. 6-F ₂	$F \longrightarrow 0 \xrightarrow{CF_3} CF_3$	

第2表(続き)

化合物	_ 1		4	融点(℃)
番号	R 1	X n	R -	または 屈折率 (n _D 20)
393	СНЗ	2-C1, 6-F	F	D .
394	СНЗ	2. 6-F ₂	$F \longrightarrow 0 \xrightarrow{C1} CF_3$	
395	СНЗ	2-C1.6-F	$F \longrightarrow 0 \xrightarrow{C1} CF_3$	127. 0-132. 0
3 96	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \underbrace{\bigcirc_{C1}^{C1}}_{0} \underbrace{\bigcirc_{CF_{3}}^{CF_{3}}}_{N} - \underbrace{\bigcirc_{CF_{3}}^{CF_{3}}}_{CF_{3}}$	
397	СНЗ	2-C1.6-F	$- \underbrace{\mathbb{C}_{1}}_{C1} \circ \underbrace{- CF_{3}}_{N} - CF_{3}$	
398	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \underbrace{ \begin{array}{c} C_1 \\ C_2 \end{array}} \circ \underbrace{ \begin{array}{c} C_1 \\ N \end{array}} - C_1$	
39 9	СНЗ	2-C1. 6-F	$- \underbrace{ \begin{array}{c} C1 \\ C1 \end{array}} \circ \underbrace{ \begin{array}{c} C1 \\ N \end{array}} - C1$	
400	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \underbrace{\sum_{C1}^{C1}}_{0} \underbrace{O \xrightarrow{C1}}_{N} - CF_{3}$	129. 0-130. 0
401	СН3	2-C1.6-F	$- \underbrace{\bigcirc_{C1}^{C1}}_{0} \circ \underbrace{\bigcirc_{N=-}^{C1}}_{N=-} - \operatorname{CF}_{3}$. 測定不可
402	СН3	2. 6-F ₂	$- \underbrace{\hspace{1cm}}^{C1}_{C1} 0 - \underbrace{\hspace{1cm}}^{N=}_{N=} - CF_3$	
403	СН3	2-C1	$- \underbrace{\sum_{C1}^{C1}}_{0} - \underbrace{\sum_{N=-}^{CF_3}}_{N}$	150. 0-152. 0
404	СНЗ	2-C1.6-F	$-\sqrt{\sum_{C1}^{C1}} \circ -\sqrt{\sum_{N=-\infty}^{\infty}} \operatorname{CF}_3$	149. 0-151. 5
405	СНЗ	2. 6-F ₂	CF ₃	
406	СнЗ	2-C1, 6-F	$-\sqrt{\sum_{Br}} \circ -\sqrt{\sum_{N=-}} - CF_3$	140. 0-144. 0
407	СНЗ	2.6-F ₂	$- \bigcirc C1 \circ CF_3 \longrightarrow CF_3$	

第2表(続き)

				Tit = (90)
化合物	,		_ 4	融点(℃)
	R 1	Χn	R ⁴	または 20
岙 号	1			屈折率(n _D ²⁰)
			C1 CF3	
408	CH ₃	2-C1.6-F	$-C_1 \circ C_3 - C_3$	
	5		6) 6)	
409	CH ₃	2. 6-F ₂	$-C_1 \circ C_3$	測定不可
	3	2	.` .	INDE / (-)
410	СНЗ	2-C1, 6-F	$ C1$ 0 CF_3	測定不可
110	 3	2 01, 0 .	N= C1 3	
433	CII	2 2 4 5 6-5	- C1 0 - C CF ₃	
411	СНЗ	2. 3. 4. 5. 6-F ₅		
			Cı	'n,,,
412	CH ₃	2. 6-F ₂	$-\bigcirc$ C1 0 $-\bigcirc$ CF3	測定不可
			•,	
413	CH ₃	2-C1, 6-F	-C1 0 -CF3	116. 0-117. 0
			N- C	
414	СНЗ	2, 6-F ₂	-C1 0-C1	
	3	2	/ _i = , c₁	
415	CH ₃	2-C1.6-F	-C1 0 -C1	
	3		\ \\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	
416	СП	2. 6-F ₂	$-CF_3$	
410	СНЗ	2.012	N= C1 3	1
	6	0.01.0.5	F Cl	
417	CH ₃	2-C1, 6-F	$ C_{N}$ C_{N} C_{N}	
			F	
418	CH ₃	2. 6-F ₂	$-CF_3$	
		·	, ,	
419	CH ₃	2-C1. 6-F	$- \bigcirc F 0 - \bigcirc CF_3$	120. 0-123. 0
			1	
420	CH ₃	2-C1	$-CH_2$ CCF_3	
			1	
421	CH ₃	2-C1.6-F	$- \underbrace{\sum_{\text{OCH}_2} - c_{\text{N}}}_{\text{N}} - c_{\text{F}_3}$	
	3		OCH ₂ —— CF ₃	
422	CH ₃	2-C1	C1 OCH2 C1	
422	3		UCH2 N=	
L	<u> </u>	1	<u></u>	

第2表(続き)

化合物	7		1	融点(℃)
	R ¹	Хn	R ⁴	######################################
番号	7			屈折率(n _D ²⁰)
423	СНЗ	2-C1, 6-F	C1OCH2 C1	
424	СНЗ	2-C1	- OCH ₂ $-$ CF ₃	
425	CH3	2-C1, 6-F	-CF ₃	
426	CH ₃	2-C1, 6-F	-C1 OCH2 C1 CF3	
427	CH ₃	2-C1, 6-F	$- \bigcirc F - OCH_2 - C_2H_5$	
428	CH ₃	2-C1.6-F	-	
429	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \bigcirc F - OCH_2 - \bigcirc CF_3$	
430	CH3	2. 6-F ₂	$\begin{array}{c} C1 \\ -CF_3 \\ -CF_3 \end{array} \longrightarrow CF_3$	
431	CH3	2-C1, 6-F	$C1$ $S \xrightarrow{CF_3} CF_3$	·
432	СНЗ	2. 6-F ₂	$C1 \longrightarrow S \xrightarrow{C1} \longrightarrow C1$	
433	CH3	2-C1, 6-F	$C1$ $S \longrightarrow C1$ $C1$	
434	СНЗ	2, 6-F ₂	$C1$ $S \xrightarrow{C1} CF_3$	
435	CH ₃	2-C1, 6-F	$C1$ $S \longrightarrow CF_3$	
436	СНЗ	2, 6-F ₂	C1 S CF ₃	
437	СНЗ	2-C1, 6-F	$C1$ $S-CF_3$	
L		L	<u> </u>	<u> </u>

第2表(続き)

化合物	R 1	Хn	R ⁴	融点(℃) または
番号	1	X II	1	屈折率(n _D ²⁰)
438	СнЗ	2. 6-F ₂	$rac{F}{\sim} s \xrightarrow{C1} c1$	
439	СнЗ	2-C1.6-F	$rac{C1}{\sqrt{N}}$ $rac{C1}{\sqrt{N}}$ $rac{C1}{\sqrt{N}}$	
440	СНЗ	2. 6-F ₂	$rac{C1}{\sim} cF_3$	
441	CH3	2-C1.6-F	$rac{C1}{N} \sim CF_3$	
442	СНЗ	2. 6-F ₂	F—S—S—CF3	
443	СНЗ	2-C1.6-F	F—— S ——— CF3	
444	CH ₃	2. 6-F ₂	-C1 S C1 S CF3	
445	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \underbrace{ \begin{array}{c} C_1 \\ C_1 \end{array}}_{S} s \underbrace{ \begin{array}{c} C_1 \\ N \end{array}}_{S} - CF_3$	
446	CH3	2. 6-F ₂	$-\sqrt{\sum_{C1}^{C1}} S - \sqrt{\sum_{N}} - CF_3$	
447	СНЗ	2-C1, 6-F	- $C1$ S $ CF3$	
448	СНЗ	2, 6-F ₂	$ S$ $C1$ S CF_3	
449	CH3	2-C1, 6-F	$-C1$ S $-CF_3$	

第2表(続き)

化合物 番 号	R 1	Хn	R ⁴	融点(℃) または 屈折率(n _D ²⁰)
450	CH3	2. 6-F ₂	-CF3	
451	СН3	2-C1, 6-F	$-C_4$ F9 CH_2 0 $-C_3$	123. 0-127. 0
452	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \underbrace{ \overset{C_4F_9}{-}_{CH_2O} - \overset{CF_3}{-}_{N^{=}}}_{N^{=}} - CF_3$	
453	CH ₃	2-C1.6-F	$- \underbrace{\mathbb{C}_4 \mathbb{F}_9}_{\text{CH}_2 0} - \underbrace{\mathbb{C}_3}_{\mathbb{N}^2} - \mathbb{C}_3$	1. 5020
454	СНЗ	2. 6-F ₂	$- CH_2CF_3 CH_2O - CF_3$	
45 5	СНЗ	2-C1. 6-F	CH ₂ CF ₃ CH ₂ O CI	
456	CH ₃	2-C1, 6-F	CH ₃ OCF ₃	78. 0-83. 0
457	СНЗ	2-C1, 6-F	CH ₃	117. 0-122. 0
458	СНЗ	2-C1.6-F	-CH ₃ C ≡ C -	·
459	Сн3	2.6-F ₂	-CH ₂ 0-CF ₃	
460	СНЗ	2-C1, 6-F	-СН ₂ 0-СГ3	
461	СнЗ	2, 6-F ₂	-СН ₂ 0-ССР ₃	
462	СНЗ	2-C1, 6-F	-CH ₂ 0-CH ₃ −OCF ₃	
463	СН3	2. 6-F ₂	-CH ₂ 0 -CF ₃	
464	СНЗ	2-C1, 6-F	OCH- av	

第2表(続き)

化合物	R 1	X n	R 4	融点(℃) または 20
番号				屈折率(n _D ²⁰)
465	СНЗ	2. 6-F ₂	-CF ₃ CH ₂ 0 -CI -CF ₃	
466	СНЗ	2-C1.6-F	$ CH_3$ CH_2 0 $ C1$ $ CF_3$	
467	СНЗ	2.6-F ₂	$ CH_3$ CH_2 0 $ CF_3$	
468	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \bigcirc \bigcirc$	
469	CH3	2, 6-F ₂	—————————————————————————————————————	
470	СНЗ	2-C1.6-F	CH ₂ SCF ₃	
471	CH3	2. 6-F ₂	OCH 3 CH 2S - OCF 3	
472	СНЗ	2-C1, 6-F	-CH3 CH2S-CD-0CF3	
473	СНЗ	2. 6-F ₂	CF ₃ CH ₂ S C1 CF ₃	
474	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \bigcirc \bigcirc$	
475	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \bigcirc \stackrel{\text{OCH}_3}{\longrightarrow} \text{CH}_2 \text{S} \xrightarrow{\text{C1}} - \text{CF}_3$	
476	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \text{CH}_3 \text{CH}_2 \text{S} \xrightarrow{\text{Cl}} \text{CF}_3$	
477	СНЗ	2. 6-F ₂	$ CH_3$ CH_2 S $ CF_3$	
478	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \bigcirc \bigcirc$	
479	СНЗ	2-C1	-CH ₃ 0-CF ₃ C1	

第2表(続き)

		<u> </u>		
化台物	R 1	Хл	R 4	融点(℃) または B×-1/20、
益 号				屈折率(n _D ²⁰)
480	СНЗ	2-C1.6-F	-CH ₃ 0-C	116. 0 – 119. 0
481	СНЗ	2. 6-F ₂	-CF ₃	
482	СНЗ	2-Cl. 6-F	-<>-CF ₃ 0-	
483	СНЗ	2. 6-F ₂	- ©-0CH₃ 0- €-0CF ₃	
484	CH ₃	2-C1. 6-F	$-\bigcirc \text{OCH}_3 0 - \bigcirc \text{OCF}_3$	
485	СН3	2. 6-F ₂	-C1OCF3	
486	CH ₃	2-C1.6-F	-C-OCH ₃ 0 -C1 -OCF ₃	
487	CH ₃	2, 6-F ₂	-C1OCF3	
488	СНЗ	2-C1.6-F	$- \bigcirc OCH_3 O - C1 \bigcirc OCF_3$	
489	СНЗ	2-C1.6-F	-CF ₃ OCH ₂ -CF ₃	129.0-131.0
490	СНЗ	2. 6-F ₂	-C1 OCH3 OCH2 -C1	
491	сн3	2-C1, 6-F	-CH ₃ OCH ₂ -C _N −C1	
492	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \bigcirc - \bigcirc - \bigcirc \bigcirc$	
493	СНЗ	2-C1, 6-F	$-\frac{\text{OCH}_3}{\text{SCH}_2} - \frac{\text{C1}}{\text{N}} - \text{C1}$ $-\frac{\text{OCH}_3}{\text{SCH}_2} - \frac{\text{C1}}{\text{N}} - \text{C1}$	
494	СНЗ	2-C1	—————————————————————————————————————	

第2表(続き)

	 7			融点(℃)
化合物	_ 1		R ⁴	iti
	R 1	Хn	R	
番 号				屈折率(n _D ²⁰)
495	СНЗ	2-C1. 6-F	CH3 C≡ C	
433	C.,,3	2 01, 0 1	$C \equiv C - N = N$	
496	СНЗ	2-C1. 6-F	-	97. 0 – 102. 0
497	СНЗ	2-C1. 6-F	-CH ₃ CH ₂ O $-$ CF ₃	74. 0 – 79. 0
498	CH3	2-C1.6-F	-CH ₃ CH ₂ O - C1	129. 0 - 134. 0
499	СНЗ	2- C1	$-CF_3$ CH_2O $-CF_3$	
500	СНЗ	2-C1. 6-F	_СF ₃ СН ₂ 0 -√_СF ₃	
501	СНЗ	2-C1	-CF3 CH20 -CF3	
502	СНЗ	2-C1. 6-F	$- \bigcirc CF_3 - CH_2O - \bigcirc CF_3$	
503	CH ³	2-C1, 6-F	$- \bigcirc \stackrel{\text{CH}_3}{\longrightarrow} \text{CH}_2 \text{OCH}_2 - \bigcirc \stackrel{\text{C1}}{\longrightarrow} \text{CF}_3$	
504	СНЗ	2-C1.6-F	-СH ₃ 0 СI СF ₃ СF ₃	
50 5	сн3	2. 6-F ₂	-CH3 0 CF3	
506	СнЗ	2-C1	—СН ₃ 0 СГ ₃ СГГ ₃	
507	СнЗ	2-C1	$-CH_3$ 0 CF_3 CI	
508	СНЗ	2-C1.6-F	-CH ₃ 0 CF ₃ CC1	142. 0 – 144. 0
509	СНЗ	2-C1	-СH3 0-N3-CF3	測定不可

第2表(続き)

化合物	R 1	Хn	R ⁴	融点(℃) または 屈折率(n _D ²⁰)
510	CH3	2-C1.6-F	-√CH ₃ 0 -√CF ₃	測定不可
511	СНЗ	2-C1.6-F	-CH ₃ 0-C1	1. 6087
512	СНЗ	2-C1	$-CH_3$ $-C1$	
513	СНЗ	2. 6-F ₂	$-CH_3$	105. 0 – 109. 0
514	СНЗ	2-C1.6-F	—————————————————————————————————————	155. 0-157. 0
515	СНЗ	2-C1	-CF ₃	
516	CH3	2-C1, 6-F	-CF ₃ -CF ₃ -CF ₃	測定不可
517	СНЗ	2. 6-F ₂	OCH3 O-N-CF3	測定不可
518	CH3	2. 6-F ₂	-CF ₃ C1 CF ₃	
519	СНЗ	2-C1, 6-F	-CF ₃ C1	
520	СНЗ	2.6-F ₂	OCH ₃ -CF ₃	
521	СНЗ	2-C1, 6-F	OCH 3 N= CF3	
522	СнЗ	2.6-F ₂	OCH ₃ Cl CF ₃	140.0-143.0
523	СНЗ	2-C1.6-F	OCH ₃ C1 CF ₃	測定不可
524	СНЗ	2-C1, 6-F	-CF ₃ 0-N-CF ₃	測定不可

第2表(続き)

化合物	R 1	X n	R ⁴	融点(℃) または
番号				屈折率(n _D 20)
525	СНЗ	2. 6-F ₂	OCH3 0 C1 CF3	
526	CH3	2-Cl. 6-F	$- CF_3 $	測定不可
527	СНЗ	2. 6-F ₂	$- \bigcirc OCH_3 O - CF_3 \bigcirc CF_3$	
528	СН3	2-C1.6-F	$- \underbrace{\bigcirc \text{OCH}_3}_{0} \underbrace{\bigcirc \text{CF}_3}_{N} - \text{CF}_3$	
529	снз	2. 6-F ₂	OCH ₃ 0 CI CF ₃	
530	СН3	2-C1, 6 - F	OCH3 0 C1 CF3	
531	СНЗ	2-C1, 6-F	$- \bigcirc \stackrel{\text{CH}_3}{\longrightarrow} \text{OCH}_2 \xrightarrow{\text{C1}} - \text{CF}_3$	102. 0-104. 0
532	СНЗ	2, 6-F ₂	- CF ₃ S - CF ₃	
533	СНЗ	2-C1, 6-F	- CF ₃ S - CF ₃	
534	СНЗ	2. 6-F ₂	$-CH_3$ S $-CF_3$	
53 5	СНЗ	2-C1.6-F	$- \underbrace{\bigcirc \text{OCH}_3}_{N} \text{S} - \underbrace{\bigcirc \text{C1}}_{N} - \text{CF}_3$	

製造法1-1

(反応式1)

(式中、Wは硫黄原子または酸素原子を示し、Lは炭素数 $1 \sim 4$ のアルキル基を示し、 R^1 、X、n、Y及びmは前記と同じ意味を示す。)

すなわち、一般式 [I] で表される本発明化合物は一般式 [II] で表される N-rシルイミデート誘導体又はN-rシルチオイミデート誘導体と一般式 [III] で表されるヒドラジン誘導体を不活性溶媒中で反応させて得ることが できる。

ここで使用できる溶媒としては、反応を阻害しない溶媒であれば良く、例えば、メタノール、エタノール等のアルコール類、ジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1,2ージメトキシエタン、ジグライム等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、クロロベンゼン、ジクロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、ジクロロエタン、クロロホルム、四塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化炭化水素類、アセトニトリル等のニトリル類、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキンド等の非プロトン性極性溶媒類、水及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。また、原料化合物の使用量は、通常、一般式〔III〕で示される化合物1モルに対し、一般式〔III〕で示される化合物が、1.0~5.0倍モルである。

反応温度は0℃から溶媒の沸点の間である。反応時間は化合物により異なるが 通常1時間~72時間でその目的を達することができる。この反応の具体例は、 例えばシンセシス (Synthesis)、第483頁 (1983年) に記載されている。

次に、一般式〔11〕で示される原料化合物は以下に示す方法で製造することができる。

製造法1-2

(反応式2)

(式中、Zはハロゲン原子を示し、L、W、X、n、Y及びmは前記と同じ意味を示す。)

すなわち、一般式 [II] で表される化合物は、一般式 [IV] で表される化合物と一般式 [V] で表される化合物を塩基存在下、不活性溶媒中で反応させて得ることができる。一般式 [IV] で示される化合物は、酸付加塩、例えば四フッ化ホウ素、塩化水素、臭化水素、ヨウ化水素等との塩として使用してもよい。

塩基としては、例えば炭酸ナトリウム、炭酸カリウム、炭酸水素ナトリウム、炭酸水素カリウム、水酸化ナトリウム、水酸化カリウム等の無機塩基、ジエチルアミン、トリエチルアミン、ピリジン、4-(N, N-ジメチルアミノ)ピリジン等の有機塩基を用いることができる。

また、使用できる溶媒としては、例えばアセトン、メチルエチルケトン等のケトン類、ジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1,2ージメトキシエタン、ジグライム等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、クロロベンゼン、ジクロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、ジクロロエタン、クロロホルム、四

塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化炭化水素類、アセトニトリル等のニトリル類、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド等の非プロトン性極性溶媒類及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

使用する反応試剤の量は、通常、一般式 $\{IV\}$ で示される化合物 1 モルに対し、一般式 $\{V\}$ で示される化合物が 0. $8\sim 1$. 3 倍モルである。使用される塩基の量は、一般式 $\{IV\}$ で示される化合物 1 モルに対し、 1. $0\sim 2$. 0 倍モルである。反応温度は 0 $\mathbb C$ から溶媒の沸点の間である。反応時間は化合物により異なるが、通常 1 時間 ~ 2 4 時間でその目的を達することができる。

製造法2

(反応式3)

(式中、 R^1 、X、n、Y及びmは前記と同じ意味を示し、 R^3 は炭素数 $1\sim 4$ のアルキル基で置換されてもよいフェニル基又は炭素数 $1\sim 4$ のアルキル基を示す。)

すなわち、一般式 [I] で表される本発明化合物は、一般式 [VI] で表されるベンゾヒドラゾノイルクロリド誘導体とルイス(Lewis)酸の存在下、一般式 [VII] で表されるベンゾニトリル誘導体を不活性溶媒中で反応させて得ることができる。

使用できる溶媒としては、反応を阻害しない溶媒であれば良く、例えばジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1,2-ジメトキシエタン、ジグライム、1,2-ジメトキシエタン等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、ク

ロロベンゼン、ジクロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、ジクロロエタン、クロロホルム、四塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化炭化水素類、ニトロベンゼン、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド等の非プロトン性極性溶媒類及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

使用するルイス酸としては臭化アルミニウム、塩化アルミニウム、塩化第二鉄、三フッ化ホウ素、四塩化チタン等を用いることができる。また、原料化合物等の使用量は、通常、一般式 [VI] で示される化合物 1 モルに対し、一般式 [VII] で示される化合物 1 モルに対し、一般式 [VII] で示される化合物が 1 の \sim 2 の倍モル、ルイス酸が 1 の \sim 2 の倍モルである。反応温度は 0 $\mathbb C$ から溶媒の沸点の間である。反応時間は化合物により異なるが通常 3 0 3 4 5 時間でその目的を達することができる。この反応の具体例は、例えばブリティン・オブ・ザ・ケミカル・ソサエティー・オブ・ジャパン (Bull Chem. Soc. Jpn)第56巻、第545頁(1983年)に記載されている。

製造法3-1

(反応式4)

(式中、 R^{1} 、 R^{3} 、X、n、Y、m及びZは前記と同じ意味を示す。)

すなわち、一般式 [I] で表される本発明化合物は、一般式 [VIII] で表されるベンズアミドラゾン誘導体と一般式 [V] で表されるベンゾイルハライド 誘導体を無溶媒または不活性溶媒中で反応させて得ることができる。 使用できる溶媒としては、反応を阻害しない溶媒であれば良く、例えばジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1,2ージメトキシエタン、ジグライム等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、クロロベンゼン、ジクロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、クロロホルム、四塩化炭素等の脂肪族パロゲン化炭化水素類、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド、1ーメチルー2ーピロリジノン等の非プロトン性極性溶媒類及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

原料化合物の使用量は、通常、一般式〔VIII〕で示される化合物1 モルに対し、一般式〔V〕で示される化合物1. 0 ~ 2 . 0 倍モルである。反応温度は0 \mathbb{C} から溶媒の滞点の間である。反応時間は化合物により異なるが通常3 0 分~5時間でその目的を達することができる。この反応の具体例は例えば、ブリティン・オブ・ザ・ケミカル・ソサエティー・オブ・ジャパン(Bull1. Chem.Soc.Jpn.)第56巻、第545頁(1983年)に記載されている。

また、原料となる一般式 [VIII] で示される化合物は次の方法で製造することができる。

製造法3-2

(反応式5)

(式中、 R^{1} 、 R^{3} 、X及びnは前記と同じ意味を示す。)

一般式 [VIII] で表される化合物は、一般式 [VI] で表される化合物と

アンモニアガスを不活性溶媒中で反応させて得ることができる。

使用できる溶媒としては、反応を阻害しない溶媒であれば良く、例えばジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1,2ージメトキシエタン、ジグライム等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、クロロベンゼン、ジクロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、グロロエタン、クロロホルム、四塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化炭化水素類、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド等の非プロトン性極性溶媒類及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

原料の使用量は、通常、一般式 [VI] で示される化合物 1 モルに対しアンモニアが 5. $0 \sim 1$ 0. 0 倍モルである。反応温度は 0 $\mathbb C$ から溶媒の沸点の間である。反応時間は化合物により異なるが通常 1 時間 ~ 2 4 時間でその目的を達することができる。この反応の具体例は例えば、ブリティン・オブ・ザ・ケミカル・ソサエティー・オブ・ジャパン(Bull. Chem. Soc. Jpn.)第56巻、第545頁(1983年)に記載されている。

製造法4-1

(反応式6)

(式中、X、 R^{\perp} 、Y)、n及びm) は前記と同じ意味を示す。)

一般式 [X] で示される化合物はルイス (Lewis) 酸の存在下、一般式 [IX] で示される化合物を、不活性溶媒中で反応させて得ることができる。

使用するルイス(Lewis)酸としては臭化アルミニウム、塩化アルミニウム、塩化第二鉄、三フッ化ボラン、四塩化チタン等を用いることができる。

使用できる溶媒としては、反応を阻害しない溶媒であれば良く、例えばジエチ ルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1,2-ジメトキシエタン、ジ グライム等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、クロロベンゼン、ジクロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、ジクロロエタン、クロロホルム、四塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化炭化水素類、ニトロベンゼン、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド等の非プロトン性極性溶媒類及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

使用する反応試剤の量は、通常、一般式 $\{IX\}$ で示される化合物 1 モルに対し、ルイス(Lewis)酸 1. $0\sim5$. 0 倍モルである。反応温度は-20 $\mathbb C$ から溶媒の沸点の間である。反応時間は化合物により異なるが、通常 $1\sim24$ 時間の間でその目的を達することができる。

製造法4-2

(反応式 7)

[式中、Bはハロゲン原子、基 R^4 - SO_2 - または基 R^4 - SO_3 - (R^4 は 炭素数 1 \sim 4 のアルキル基又は置換してもよいフェニル基を示す。)を示し、k は 0 または 1 を示し、X、Y′、 R^1 、 R^2 、Q、g、g0、g0、g1、g1、g2、g3、g3、g3、g3、g4、g5 を示す。〕

一般式 [XII] で示される本発明化合物は一般式 [X] で示される化合物と一般式 [XI] で示される化合物を塩基の存在下、不活性溶媒中で反応させて得ることができる。

塩基としては、例えば炭酸ナトリウム、炭酸カリウム、炭酸水素ナトリウム、 炭酸水素カリウム、水酸化ナトリウム、水酸化カリウム等の無機塩基、水素化ナトリウム、水素化カリウム等の金属水素化物、トリエチルアミン、ピリジン等の 有機塩基類を用いることができる。

使用できる溶媒としては、例えばアセトン、メチルエチルケトン等のケトン

類、ジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1,2ージメトキシエタン、ジグライム等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、クロロベンゼン、ジクロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族民化水素類、ジクロロエタン、クロロホルム、四塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化炭化水素類、アセトニトリル等のニトリル類、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド等の非プロトン性極性溶媒類及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

使用する反応試剤の量は、通常、一般式 $\{X\}$ で示される化合物 1 モルに対し、一般式 $\{X\}$ で示される化合物が 1 . 0 ~ 2 . 0 倍モルである。使用される塩基の量は、一般式 $\{X\}$ で示される化合物 1 モルに対し、 1 . 0 ~ 2 . 0 倍モルである。反応温度は -2 0 \mathbb{C} から溶媒の沸点の間である。反応時間は化合物により異なるが、通常 1 ~ 2 4 時間でその目的を達することができる。

製造法5-1

(反応式8)

 般式 $\{X\mid V\}$ で示される化合物を得ることができる。これに更にアセトキシ化剤を反応させて、一般式 $\{X\mid V\}$ で示される化合物を得ることができる。次にこの一般式 $\{X\mid V\}$ で示される化合物を酸又はアルカリと反応させて一般式 $\{X\mid V\}$ で示される化合物を得ることができる。

工程Aで使用するハロゲン化剤としては、例えばN-クロロスクシンイミド、N-ブロモスクシンイミド、N-ブロモフタルイミド等を用いることができる。

この場合使用できる溶媒としては、例えばジクロロメタン、ジクロロエタン、 クロロホルム、四塩化炭素等の芳香族ハロゲン化炭化水素類があげられる。ま た、この反応ではラジカル開始剤として過酸化ベンゾイル、アゾビスイソブチロ ニトリル等が触媒量必要である。

使用するハロゲン化剤の量は、通常、一般式 [XIII] で示される化合物 1 モルに対し、 $0.8\sim1.5$ 倍モルである。反応温度は 0 \mathbb{C} から溶媒の沸点の間である。反応時間は化合物により異なるが、通常 30 0 0 0 0 0 0 0 目的を達することができる。

工程Bで使用するアセトキシ化剤としては、例えば酢酸リチウム、酢酸ナトリウム、酢酸カリウム、酢酸カルシウム等を用いることができる。

この場合使用できる溶媒としては、例えばアセトン、メチルエチルケトン等のケトン類、ジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1、2ージメトキシエタン、ジグライム等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、クロロベンゼン、ジクロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、ジクロロエタン、クロロホルム、四塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化炭化水素類、アセトニトリル等のニトリル類、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド等の非プロトン性極性溶媒類及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

使用するアセトキシ化剤の量は、通常一般式 [XIV] で示される化合物 1 モルに対し、 $1.0\sim4.0$ 倍モルである。反応温度は0 \mathbb{C} から溶媒の沸点の間である。反応時間は化合物により異なるが、通常 $1\sim2.4$ 時間でその目的を達することができる。

工程Cで使用する酸としては、塩酸、硫酸等の鉱酸、臭化アルミニウム、塩化アルミニウム等のルイス酸等を用いることができる。この時の溶媒としては、例えば酢酸、ギ酸等のカルボン酸類、アセトン、メチルエチルケトン等のケトン類、ジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、ジメトキシエタン等のエーテル類、ベンゼン、トルエン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、ジクロロエタン、四塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化水素類、水及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

工程Cで使用するアルカリとしては、例えば水酸化ナトリウム、水酸化カリウム、炭酸カリウム、炭酸ナトリウム等の水溶液等を用いることができる。この時の溶媒としては、メタノール、エタノール、エチレングリコール等のアルコール類、アセトン、メチルエチルケトン等のケトン類、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1,2-ジメトキシエタン等のエーテル類、水及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

製造法5-2

(反応式9)

(式中、X、Y'、B、Q、R 1 、R 2 、 $_j$ 、 $_k$ 、 $_m$ '及び $_n$ は前記と同じ意味を示す。)

一般式 [XVII] で示される本発明化合物は、一般式 [XVI] で示される 化合物と一般式 [XI] で示される化合物を塩基の存在下、不活性溶媒中で反応 させて得ることができる。

塩基としては、例えば炭酸ナトリウム、炭酸カリウム、炭酸水素ナトリウム、 炭酸水素カリウム、水酸化ナトリウム、水酸化カリウム等の無機塩基、水素化ナトリウム、水素化カリウム等の金属水素化物、トリエチルアミン、ピリジン等の 有機塩基類を用いることができる。

使用できる溶媒としては、例えばアセトン、メチルエチルケトン等のケトン類、ジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1、2ージメトキシエタン、ジグライム等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、クロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、ジクロロエタン、クロロホルム、四塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化炭化水素類、アセトニトリル等のニトリル類、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド等の非プロトン性極性溶媒類及びこれから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

使用する反応試剤の量は、通常、一般式 [XVI] で示される化合物 1 モルに対し、一般式 [XI] で示される化合物が 1 . $0 \sim 2$. 0 倍モルである。使用される塩基の量は、一般式 [XVI] で示される化合物 1 モルに対し、 1 . $0 \sim 2$. 0 倍モルである。反応温度は-2 0 \mathbb{C} から溶媒の滞点の間である。反応時間

は化合物により異なるが、通常 $1 \sim 2$ 4 時間でその目的を達することができる。 製造法 5-3

(反応式10)

$$X_{N}$$
 X_{N} $X_{$

(式中、X、Y'、Q、R¹、R²、Z、j、k、m'及びnは前記と同じ意味を示す。)

一般式 [XVII] で示される本発明化合物は、一般式 [XIV] で示される 化合物と一般式 [XVIII] で示される化合物を塩基の存在下、不活性溶媒中 で反応させて得ることができる。

塩基としては、例えば炭酸ナトリウム、炭酸カリウム、炭酸水素ナトリウム、 炭酸水素カリウム、水酸化ナトリウム、水酸化カリウム等の無機塩基、水素化ナトリウム、水素化カリウム等の金属水素化物、トリエチルアミン、ピリジン等の 有機塩基類を用いることができる。

使用できる溶媒としては、例えばアセトン、メチルエチルケトン等のケトン類、ジエチルエーテル、テトラヒドロフラン、ジオキサン、1,2ージメトキシエタン、ジグライム等のエーテル類、ベンゼン、トルエン、クロロベンゼン等の芳香族炭化水素類、ペンタン、ヘキサン、石油エーテル等の脂肪族炭化水素類、ジクロロメタン、ジクロロエタン、クロロホルム、四塩化炭素等の脂肪族ハロゲン化炭化水素類、アセトニトリル等のニトリル類、ジメチルホルムアミド、ジメチルアセトアミド、ジメチルスルホキシド等の非プロトン性極性溶媒類及びこれらから選択される溶媒を組み合わせた混合溶媒を用いることができる。

使用する反応試剤の量は、通常、一般式〔XIV〕で示される化合物1モルに

対し、一般式 [XVIII] で示される化合物が 1.0~2.0 倍モルである。使用される塩基の量は、一般式 [XIV] で示される化合物 1 モルに対し、 1.0~2.0 倍モルである。反応温度は-20 から溶媒の沸点の間である。反応時間は化合物により異なるが、通常 1 時間-24 時間でその目的を達することができる。

[発明を実施するための最良の形態]

次に実施例をあげて本発明化合物の製造法、製剤法及び用途を具体的に説明する。

製造例1 3-(2-クロロフェニル)-5-(2-クロロ-3-ニトロフェニル)-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号1)の製造 N-メチル-N-(ベンゼンスルホニル)-2-クロロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.72g)、2-クロロ-3-ニトロベンゾニトリル(1.00g)、無水塩化アルミニウム(0.70g)、ロージクロロベンゼン(20ml)の混合物を油浴温度140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(100ml)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物1.12g(融点124.0~125.0℃)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3.83

(3H, s)

7. 16~8. 10

 $(7 \, \text{H}, \, \text{m})$

N-yチルーN-(p-h)ルエンスルホニル)-2-pロロ-6-yルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.90g)、2-pロロ-3-kトロベンゾニトリル(1.19g)、無水塩化アルミニウム(0.70g)、0-y0ロロベンゼン(20ml)の混合物を油浴温度1400で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(100ml)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食

塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 1. 19g(融点 112.0~114.0℃)を得た。 NMR データ(60MHz、CDC13溶媒、 δ 値:ppm)

3.90

(3 H, s)

6. $90 \sim 8.10$

(6H, m)

N-yチルーN-(p-h)ルエンスルホニル)-2-0ロロー6-7ルオロベンゾニトリル(1.80g)、無水塩化第二鉄(1.60g)、0-90ロロベンゼン(5m1)の混合物を油浴温度 140で1時間撹拌した。冷却後、0-90 ロロホルム(100m1)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 2.20g(融点 144.0148.0°)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3.88

(3H, s)

6. 90~8. 46

(6H, m)

製造例4 5- (2-クロロー4-エチルフェニル) -3- (2-クロロフェニル) -1-メチルー1H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号15) の製造エチル 2-クロロベンズイミデート (2.75g)、トリエチルアミン (1.60g)をトルエン (30ml)に溶解し、撹拌下5 $^{\circ}$ 0-15 $^{\circ}$ 0の間で2-クロロー4-エチルベンゾイルクロリド (2.64g)を滴下し、室温で1時間撹拌し、さらに3時間加熱還流した。室温に冷却後、反応溶液にトルエン (200ml)を加え、希塩酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マグネシウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン (1.00g)を加え、室温で16時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希塩酸、食塩水で洗浄後、

無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 2.10g(融点 75.5-77.5C)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

1. 27

(3 H. t)

2. 70

(2 H, q)

3.83

(3H, s)

7. $10 \sim 7.60$

(6H, m)

7. 90~8. 10

(1H, m)

エチル 2-0ロロー6-7ルオロベンズイミデート(3.02g)、トリエチルアミン(1.60g)をトルエン(30ml)に溶解し、撹拌下5 $^{\circ}$ C $^{\circ}$ 15 $^{\circ}$ Cの間で2-0ロロー4-エチルベンゾイル0ロリド(2.64g)を滴下し、室温で1時間撹拌し、さらに3時間加熱還流した。室温に冷却後、反応溶液にトルエン(200ml)を加え、希塩酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マグネシウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン(2.00g)を加え、2時間加熱還流した。反応終了後、反応混合物を希塩酸、食塩水で洗浄後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサン一酢酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラム0ロマトグラフィーで精製し、目的物 02.63g(屈折率 030)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl 3溶媒、δ値:ppm)

1. 26

(3 H. t)

2. 6 9

(2 H, a)

3.83

(3H, s)

6. $90 \sim 7.50$

(6H, m)

 造

エチル 2-0ロロベンズイミデート(2.75g)、トリエチルアミン(1.80g)をトルエン(30m1)に溶解し、撹拌下5℃~15℃の間で2-0ロロー4ープロピルベンゾイル0ロリド(3.30g)を滴下し、室温で1時間撹拌し、さらに1時間加熱還流した。室温に冷却後、反応溶液にトルエン(200m1)を加え、希塩酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マグネシウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン(0.80g)を加え、室温で18時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希塩酸、食塩水で洗浄後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラム00℃)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

0.	9 5	(3H, t)
i.	6 6	(2H, m)
2.	6 3	(2H, t)
3.	8 3	(3H, s)
6.	90~7.10	(1 H, m)

7. $10 \sim 7.50$

<u>製造例7</u> 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル)-5-(2-クロロ-4-プロピルフェニル)-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号19)の製造

(6H, m)

エチル 2-0ロロ-6-フルオロベンズイミデート(3.02g)、トリエチルアミン(1.80g)をトルエン(30ml)に溶解し、撹拌下5 $^{\circ}$ 2-15 $^{\circ}$ 0間で2-0ロロ-4-プロピルベンゾイルクロリド(3.30g)を滴下し、室温で1時間撹拌し、さらに1時間加熱還流した。室温に冷却後、反応溶液にトルエン(200ml)を加え、希塩酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マグネシウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン(1.80g)を加え、4時間加熱還流した。反応終了後、反応混合物を希塩酸、食塩水で洗浄後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサン-

酢酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0.41g (屈折率1.5868)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

0.95

(3 H, t)

1.65

(2H, m)

2.62

(2H, t)

3.83

(3 H, s)

6. $80 \sim 7.50$

(6H, m)

製造例8 5-(4-ブチル-2-クロロフェニル)-3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル)-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号29)の製造

0-ジクロロベンゼン(10ml)にN-メチルーN-(フエニルスルホニル)-2-クロロー6-フルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.10g)、<math>4-プチルー2-クロロベンゾニトリル(0.60g)、無水塩化アルミニウム(0.50g)を加え、<math>120で1時間攪拌した。反応終了後、クロロホルム(100ml)を加え、希塩酸で洗浄した。水洗後、有機層を無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物0.70g(屈折率1.5667)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl $_3$ 溶媒、 δ 値:ppm)

 $0.75 \sim 1.12$

(3H, m)

1. 15~2. 00

(4 H, m)

2.65

(2 H, t)

3.85

(3 H, s)

6. $83 \sim 7$. 60

(6 H, m)

製造例 9 5 - (4-t-ブチル-2-エトキシフェニル) - 3 - (2-クロロ-6-フルオロフェニル) - 1 - メチル-1 H - 1, 2, 4 - トリアゾール (化合物番号 3 5) の製造

N-メチル-N- (ベンゼンスルホニル) -2-クロロー6-フルオロベンゾ

ヒドラゾノイルクロリド(1.60g)、4-t-プチル-2-xトキシベンゾニトリル(1.00g)、無水塩化アルミニウム(0.60g)、0-ジクロロベンゼン5m1の混合物を油浴温度140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(100m1)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物0.20g (融点108.0~111.0℃)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

1. 35 (9 H, s) 1. 36 (3 H, t)

3.87 (3H, s)

4. 10 (2H, q)

6. $83 \sim 7$. 58 (6 H, m)

製造例10 3-(2-クロロフェニル)-5-(2-フルオロ-5-ヘキシルフェニル)-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号42)の製造

NMRデータ (60MHz、CDCl 3溶媒、δ値:ppm)

0.87 (3H, t)

1. $0.0 \sim 1.90$ (8 H, m)

2. 62 (2H, t)

3. 87 (3H, d)

6. $9.0 \sim 8.00$ (7 H, m)

製造例 11 3 - (2 - クロロー 6 - フルオロフェニル) - 5 - (2 - フルオロ - 5 - ヘキシルフェニル) - 1 - メチル - 1 H - 1 , 2 , 4 - トリアゾール (化 合物番号 4 3) の製造

N-yチルーN-(ベンゼンスルホニル)-2-クロロー6-フルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(2. 17g)、2-フルオロー5-ヘキシルベンゾニトリル(1. 23g)、無水塩化アルミニウム(0. 88g)、0-ジクロロベンゼン(10ml)の混合物を油浴温度140 $^{\circ}$ で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(200ml)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物1.11g(屈折率1.5608)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

0.87 (3H, t)

1. $10 \sim 1.80$ (8 H, m)

2.61 (2H, t)

3.89 (3H, d)

6. $80 \sim 7$. 40 (6H, m)

製造例12 3-(2,6-ジフルオロフェニル)-5-(2-フルオロ-5-ウンデシルフェニル)-1-メチル-1H-1,2,4-トリアゾール(化合物番号46)の製造

N-yチルーN-(ベンゼンスルホニル)-2,6-ジフルオロベンゾヒドラ ゾノイルクロリド(1.28g)、2-フルオロ-5-ウンデシルベンゾニトリル(1.09g)、無水塩化アルミニウム(0.55g)、0-ジクロロベンゼン(10ml)の混合物を油浴温度140 $\mathbb C$ で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(200ml)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物1.08g(融点70.0 $\mathbb C$ 73.0 $\mathbb C$ 0)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

0.88

(3 H, t)

1. 10~1.80

(18H, m)

2. 63

(2H, t)

3. 93

(3 H, d)

6. $9.0 \sim 7.60$

(6H, m)

製造例 13 3 - $(2- \rho \Box \Box \Box z = L L)$ - $5 - (2 - \Box L L)$ - 1 - L L - 1 -

NーメチルーNー(ベンゼンスルホニル)-2-クロロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.27g)、2-フルオロ-5-ウンデシルベンゾニトリル(1.09g)、無水塩化アルミニウム(0.55g)、o-ジクロロベンゼン(5 m l)の混合物を油浴温度 140 で 0 の 0 の 0 の 0 の 0 の 0 の 0 の 0 の 0 の 0 に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0.85g(融点 0 の 0 の 0 を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl 3溶媒、δ値:ppm)

0.88

(3H, t)

1. $1.0 \sim 1.70$

(18H, m)

2. 66

(2H, t)

3. 93

(3 H. d)

6. $9.0 \sim 7.60$

(6H, m)

7. $9.0 \sim 8.00$

(1H, m)

N-yチル-N-(ベンゼンスルホニル)-2-クロロ-6-フルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.34g)、2-フルオロー5-ウンデシルベンゾ

ニトリル(1.09g)、無水塩化アルミニウム(0.55g)、o-ジクロロベンゼン(10ml)の混合物を油浴温度140で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(200ml)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン-酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 1.04g(屈折率 1.5419)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

0.87

(3H, t)

1. 10~1.80

(18H, m)

2.63

(2H, t)

3. 94

(3H, d)

6. $90 \sim 7.60$

(6H, m)

製造例 15 3 - (2- クロロ - 6 - フルオロフェニル) - 5 - <math>(2- クロロ - 4 - F + F) (化合物番号 51) の製造

N-yチルーN-(ベンゼンスルホニル)-2-クロロー6-フルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.50g)、2-クロロー4-ドデシルベンゾニトリル(1.20g)、無水塩化アルミニウム(0.60g)、0-ジクロロベンゼン5m1の混合物を油浴温度140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(100m1)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄し、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物0.80g(屈折率1.5490)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

0. 5.0 ~ 2. 03

(23H, m)

2.65

(2H, t)

3.83

(3 H, s)

6. $82 \sim 7$. 52

(6H, m)

製造例16 5-(4-ブトキシー2-クロロフェニル)-3-(2-クロロフ

ェニル) -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号64)の 製造

エチル 2-クロロベンズイミデート(2.40g)、トリエチルアミン (1.20g)をトルエン(100ml)に溶解し、攪拌下10℃以下で4-ブ トキシー2-クロロベンゾイルクロリド(2.60g)を滴下した。室温で2時 間攪拌し、更に加熱還流を2時間行った。反応終了後、反応液を食塩水で洗浄 後、更に水洗し、有機層を無水硫酸マグネシウムで乾燥した。得られたトルエン 層にモノメチルヒドラジン(1.50g)を加え、室温で24時間反応した。反 応終了後、希塩酸で洗浄し、更に水洗後有機層を無水硫酸マグネシウムで乾燥し 減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン-酢酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシ リカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物1.00g(融点60.0 ~62.0℃)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

 $0.80 \sim 1.16$

(3 H. m)

1. 20~2. 10

(4 H, m)

3. 84

(3 H, s)

4. 02

(2H, t)

6. $7.6 \sim 7.95$ (6H, m)

7. $83 \sim 8.12$ (1H, m)

製造例17 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル)-5-(4-クロロー 3-ペンチルオキシフェニル)-1-メチル-1H-1,2,4-トリアゾール (化合物番号68)の製造

N-y+u-N-(p-hux)ンゾヒドラゾノイルクロリド (1.10g)、4-クロロー3-ペンチルオキシ ベンゾニトリル (0. 70g)、無水塩化第二鉄 (0. 60g)、ロージクロロ ベンゼン5mlの混合物を油浴温度140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロ ロホルム (100ml) に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水 で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサ ンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィー

で精製し、目的物 0. 50gを得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

0. $72 \sim 2$. 16 (9H, m)

4. 0.6

(3 H. s)

4. 10

(2 H. t)

6. $85 \sim 7$. 60 (6H, m)

製造例18 5- (4-クロロー3-オクチルオキシフェニル) -3- (2-ク ロロフェニル) -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号 77)の製造

N-メチル-N- (ベンゼンスルホニル) -2-クロロベンゾヒドラゾノイル クロリド (1. 50g)、4-クロロ-3-オクチルオキシベンゾニトリル (1. 30g)、無水塩化第二鉄(0. 80g)、o-ジクロロベンゼン5ml の混合物を油浴温度140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム (100ml) に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、 無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸 エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製 し、目的物 0.80gを得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl3溶媒、 δ 値:ppm)

0. $65 \sim 2$. 13 (15H, m)

4.07

(3H, s)

4. 13

(2H, t)

6. $92 \sim 7$. 66 (7 H, m)

製造例19 3-(2-クロロフェニル)-5-(2-クロロー4-メトキシエ トキシフェニル)-1-メチル-1H-1,2,4-トリアゾール(化合物番号 87)の製造

エチル 2-クロロベンズイミデート(4.00g)、トリエチルアミン (2.60g)をトルエン(20ml)に溶解し、撹拌下5℃~10℃の間で2 - クロロ- 4 - メトキシエトキシベンゾイルクロリド (4.20g)を滴下し、 室温で1時間撹拌し、さらに30分間加熱還流した。室温に冷却後、反応溶液に

トルエン (20m1) を加え、希硫酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マグ ネシウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン(2.00g)を 加え、室温で4時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希硫酸、食塩水で洗浄 後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサンー酢酸エチ ル混合溶媒を展開溶媒として用いたシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製 し、目的物 0. 70g (屈折率 1. 5946) を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl3溶媒、δ値:ppm)

3. 4.5

(3 H. s)

3. $60 \sim 3$. 97 (4 H, m)

4. 00

(3 H, s)

6. 83~8. 13

 $(7 \, \mathrm{H, m})$

<u>製造例20</u> 3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-5-(2-クロロー5-パーフルオロブチルフェニル)-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリア ゾール(化合物番号116)の製造

N-メチル-N- (ベンゼンスルホニル) -2-クロロ-6-フルオロベンゾ ヒドラゾノイルクロリド(1.70g)、2-クロロ-5-パーフルオロブチル ベンゾニトリル(1. 75g)、無水塩化第二鉄(0. 73g)、ロージクロロ ベンゼン10mlの混合物を油浴温度130℃で2時間撹拌した。冷却後、クロ ロホルム (100ml) に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水 で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサ ンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィー で精製し、目的物0.68g(屈折率1.5110)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3.87

(3H, s)

6. $80 \sim 7$. 97

(6H, m)

製造例21 3-(2-クロロフェニル)-5-(2-クロロー5-パーフルオ ロヘキシルフェニル)-1-メチル-1H-1,2,4-トリアゾール(化合物 番号119)の製造

イルクロリド (0.51g)、2-クロロ-5-パーフルオロヘキシルベンゾニトリル <math>(0.70g)、無水塩化アルミニウム (0.20g)、o-ジクロロベンゼン <math>(5m1) の混合物を油浴温度 140 で 1 時間撹拌した。冷却後、クロロホルム (100m1) に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0.15g (融点 70.0 0 0 0 0 0

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3.85

(3 H, s)

7. 13~8.06

 $(7 \, \text{H}, \, \text{m})$

3.86

(3 H, s)

6. $86 \sim 7$. 86

(6 H, m)

<u>製造例23</u> 3-(2-クロロフェニル)-5-(2-クロロー4-アリルオキシフェニル)-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号138)の製造

エチル 2-クロロベンズイミデート(2.60g)、トリエチルアミン(1.10g)をトルエン(20ml)に溶解し、撹拌下5 \mathbb{C} ~10 \mathbb{C} の間で2

-クロロ-4-アリルオキシベンゾイルクロリド (2.20g)を滴下し、室温 で1時間撹拌し、さらに30分間加熱還流した。室温に冷却後、反応溶液にトル エン (20m1) を加え、希硫酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マグネシ ウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン (2.00g) を加 え、室温で5時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希硫酸、食塩水で洗浄 後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサン-酢酸エチ ル混合溶媒を展開溶媒として用いたシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製 し、目的物 0. 60g (屈折率 1. 6083) を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3.85

(3 H, s)

4. 50~4. 80

(2 H, m)

5. 25~5. 62

(2H, m)

5. $77 \sim 6$. 40

(1H, m)

6. 82~8. 16

 $(7 \, \text{H}, \, \text{m})$

製造例24 3-(2-クロロフェニル)-5-(2-クロロー4-プロパルギ ルオキシフェニル) -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番 号145)の製造

エチル 2-クロロベンズイミデート(3.00g)、トリエチルアミン (1. 50g) をトルエン (20m1) に溶解し、撹拌下5℃~10℃の間で2 -クロロ-4-プロパルギルオキシベンゾイルクロリド(2.30g)を滴下 し、室温で1時間撹拌し、さらに30分間加熱還流した。室温に冷却後、反応溶 液にトルエン (20m1) を加え、希硫酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸 マグネシウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン(2. 00g)を加え、室温で4時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希硫酸、食 塩水で洗浄後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサン - 酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒として用いたシリカゲルカラムクロマトグラフ ィーで精製し、目的物 0. 6 0 g (融点 1 0 3. 0 ~ 1 0 5. 0 °C) を得た。 NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

2. $47 \sim 2.71$ (1 H, m)

3.83 (3H, s)

4.75 (2H, d)

6. $83 \sim 8$. 20 (7 H, m)

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 10 (3H, s)

6. $80 \sim 7$. 90 (10H, m)

<u>製造例26</u> 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル)-5-[2-クロロ-4-(4-トリフルオロメトキシフェニル)フェニル)-1-メチル-1H-1,2,4-トリアゾール(化合物番号158)の製造

N-yチルーN-(yタンスルホニル)-2-クロロー6-フルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1. 50g)、4-(4-トリフルオロメトキシフェニル)ベンゾニトリル(1. 56g)、無水塩化第二鉄(0. 90g)、クロロベンゼン(20m1)の混合物を油浴温度 140 で 1 時間撹拌した。冷却後、クロロホルム(300m1)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 1.80g(屈折率 1.5925)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3. 90

(3H, s)

6. $9.0 \sim 7.70$

(10 H. m)

製造例275-[3-クロロー4-(3, 4-ジクロロベンジル) フェニル]-3-(2-クロロー6-フルオロフェニル) -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号161)の製造

N-yチルーN-(ベンゼンスルホニル)-2-クロロー6-フルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.00g)、3-クロロー4-(3.4-ジクロロベンジル)ベンゾニトリル(0.93g)、無水塩化第二鉄(0.50g)、0-ジクロロベンゼン(5m1)の混合物を油浴温度140で1時間撹拌した。冷却後、クロロホルム(300m1)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物0.64g(融点179.0~185.00)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 03

(3 H. s)

4.23

(2H. s)

6. 67~7. 86

 $(9 \, H, m)$

<u>製造例28</u> 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル)-5-[3-クロロ-4-(2-クロロ-4-トリフルオロメチルフェノキシメチル)フェニル]-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号196)の製造

30m1oN, N-ジメチルホルムアミドに2-クロロー4-トリフルオロメチルフェノール(0.29g)および炭酸カリウム(0.25g)を加え撹拌下、室温で<math>5-(4-プロモメチル-3-クロロフェニル)-3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-1-メチル-1H-1,2,4-トリアゾール(0.60g)を加え120℃で1時間撹拌した。反応終了後、室温にもどし、反応液を水に注ぎ込みトルエンで抽出した。有機層を水洗し、無水硫酸マグネシウムで乾燥後、減圧濃縮した。得られた濃縮物をシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0.61g(融点113.0~114.0℃)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 10

(3 H, s)

5. 30

(2 H, s)

6. 87~8. 10

(9 H, m)

<u>製造例29</u> 3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-5-[3ークロロー4-(2-フルオロー4-トリフルオロメチルフェノキシメチル)フェニル)-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号197)の製造

100mloN, N-ジメチルホルアミドに<math>5-(3-クロロー4-クロロメチルフェニル) -3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル) -1-メチル-1 H − 1, 2, 4 − トリアゾール (1. 6 0 g) および炭酸カリウム (0. 60g) を加え撹拌下、室温で2-フルオロ-4-トリフルオロメチルフェノー ル (0. 80g) を加え70℃で3時間攪拌した。反応終了後、室温にもどし、 反応液を水に注ぎ込み酢酸エチルで抽出した。有機層を水洗し、無水硫酸マグネ シウムで乾燥後、減圧濃縮した。得られた濃縮物をシリカゲルカラムクロマトグ ラフィーで精製し、目的物1.62g(屈折率1.6010)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl $_3$ 溶媒、 δ 値:ppm)

4. 10

(3H, s)

5. 31

(2H, s)

6. $75 \sim 8.00$ (9 H, m)

製造例30 3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-5-[3-クロロー 4-(4-トリフルオロメチルフェノキシメチル)フェニル]-1-メチル-1 H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号199) の製造

30mlのN, N-ジメチルホルムアミドに4-トリフルオロメチルフェノー ル (0. 77g) および炭酸カリウム (0. 72g) を加え撹拌下、室温で5-(4ープロモメチルー3ークロロフェニル) -3-(2-クロロー6-フルオロ フェニル) -1 - メチル -1 H -1 , 2 , 4 - トリアゾール (1 . 60g) を加 え120℃で1時間攪拌した。反応終了後、室温にもどし、反応液を水に注ぎ込 みトルエンで抽出した。有機層を水洗し、無水硫酸マグネシウムで乾燥後、減圧 濃縮した。得られた濃縮物をシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目 的物 1. 50g (屈折率 1. 5961) を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 08

(3 H, s)

5. 23

(2H, s)

6. $87 \sim 7.47$

(7 H, m)

7.65

(2H, s)

7.83

(1H, s)

 $30\,\mathrm{m}\,10\,\mathrm{N}$, $\mathrm{N}-ij$ メチルホルムアミドに $4-\mathrm{h}\,1$ フルオロメトキシフェノール $(0.33\,\mathrm{g})$ および炭酸カリウム $(0.25\,\mathrm{g})$ を加え撹拌下、室温で5-(4-i)ロモメチル-3-(2-i)0ロフェニル)-3-(2-i)0ロロー6-フルオロフェニル)-1-メチル-11 H-1, 2, $4-\mathrm{h}\,1$ リアゾール $(0.70\,\mathrm{g})$ を加え $120\,\mathrm{C}$ で 1 時間撹拌した。反応終了後、室温にもどし、反応液を水に注ぎ込みトルエンで抽出した。有機層を水洗し、無水硫酸マグネシウムで乾燥後、減圧濃縮した。得られた濃縮物をシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 $0.83\,\mathrm{g}$ (屈折率 $1.570\,\mathrm{l}$) を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl $_3$ 溶媒、 δ 値:ppm)

4. 08

(3 H, s)

5. 19

(2H, s)

6. $7.0 \sim 7.4.0$

(7 H, m)

7.65

(1H, s)

N-yチル-N-(p-h)ルエンスルホニル) $-2-\rho$ ロロ-6-7ルオロベングヒドラゾノイルクロリド (3.30g)、 $2-\rho$ ロロ-4-7ェノキシベンゾニトリル (2.30g)、無水塩化第二鉄 (1.60g)、0-9クロロベン

ゼン(10m1)の混合物を油浴温度 140 $\mathbb C$ で 1 時間撹拌した。冷却後、クロロホルム(100m1)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄、無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0.15g (融点 $135.0\sim140.0$ $\mathbb C$) を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl3溶媒、δ値:ppm)

3. 91

(3 H, s)

6. 90~8. 06

(11H, m)

エチル 2-クロロー6-フルオロベンズイミデート(1.80g)、トリエチルアミン(1.20g)をトルエン(50ml)に溶解し、撹拌下、室温で3-クロロー4ー(2,6-ジクロロー4ートリフルオロメチルフェノキシ)ベンゾイルクロリド(3.70g)を滴下し、100℃で3時間撹拌した。室温に冷却後、反応溶液にトルエン(50ml)を加え、希塩酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マグネシウムで乾燥した。反応溶液にモノメチルヒドラジン(0.80g)を加え、100℃で3時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希塩

80g)を加え、100℃で3時間損拝した。反応終了後、反応経合物を布温 酸、食塩水で洗浄後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘ キサンー酢酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフ ィーで精製し、目的物 1.50g(融点 67.0~72.0℃)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 05

(3 H. s)

6. $40 \sim 7$. 95

(8H, m)

製造例34 $3-(2-\rho - 6-\tau - 7-\tau -$

20m1のN, N-ジメチルホルムアミドに3-(2-2)0 m10 N-3 N

-1, 2, 4-トリアゾール (0. 70g) および炭酸カリウム (0. 31g) を加え撹拌下、室温で2-クロロー4-トリフルオロメチルベンジルクロリド (0. 50g)を加え120℃で5時間攪拌した。反応終了後、室温にもどし、 反応液を水に注ぎ込み酢酸エチルで抽出した。有機層を水洗し、無水硫酸ナトリ ウムで乾燥後、減圧濃縮した。得られた濃縮物をシリカゲルカラムクロマトグラ フィーで精製し、目的物 0. 8 0 g (融点 1 5 6. 0~ 1 5 9. 0℃) を得た。 NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 05

(3H, s)

5. 30

(2 H, s)

6. $80 \sim 7$. 95 (9H, m)

製造例35 3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-5-〔3-クロロー 4-(2-フルオロ-4-トリフルオロメチルベンジルオキシ)フェニル]-1 -メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号274)の製造

20m1oN, N-iy + iv + ivフェニル) -5- [3-クロロー4-ヒドロキシフェニル) -1-メチル-1H -1, 2, 4-トリアゾール (0.90g) および炭酸カリウム (0.40g) を加え撹拌下、室温で2-フルオロー4-トリフルオロメチルベンジルクロリド (0.50g)を加え120℃で5時間攪拌した。反応終了後、室温にもどし、 反応液を水に注ぎ込み酢酸エチルで抽出した。有機層を水洗し、無水硫酸ナトリ ウムで乾燥後、減圧濃縮した。得られた濃縮物をシリカゲルカラムクロマトグラ フィーで精製し、目的物 0. 6 0 g (融点 1 0 9. 0~111. 0℃)を得た。 NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 00

(3 H, s)

5. 25

(2H, s)

6. $80 \sim 7$. 90 (9H, m)

<u>製造例36</u> 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル) <math>-5-[3-クロロ-4-(4-トリフルオロメチルベンジルオキシ)フェニル]-1-メチル-1H -1,2,4-トリアゾール(化合物番号275)の製造

エチル 2-クロロー6-フルオロベンズイミデート(2.40g)、トリエ

チルアミン (1. 20g) をトルエン (50ml) に溶解し、撹拌下、室温で3 ークロロー4-(4-トリフルオロメチルベンジルオキシ)ベンゾイルクロリド (3.50g)を滴下し、100℃で3時間撹拌した。室温に冷却後、反応溶液 にトルエン (50m1) を加え、希塩酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マ グネシウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン(0.90g) を加え、100℃で3時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希塩酸、食塩水 で洗浄後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサン-酢 酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製 し、目的物 2. 20g (融点 43.0~47.0℃)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 0.5

(3H, s)

5. 25

(2H, s)

6. $90 \sim 7$. 95 (10H, m)

製造例37 5- [3-クロロー4-(4-トリフルオロメチルベンジルオキ シ) フェニル] - 3 - (2, 6 - ジフルオロフェニル) - 1 - メチル- 1 H -1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号276) の製造

エチル 2, 6 - ジフルオロベンズイミデート(2.20g)、トリエチルア ミン(1. 20g)をトルエン(50ml)に溶解し、撹拌下、室温で3-クロ ロー4ー(4ートリフルオロメチルベンジルオキシ)ベンゾイルクロリド(3. 50g)を滴下し、100℃で3時間撹拌した。室温に冷却後、反応溶液にトル エン(50ml)を加え、希塩酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マグネシ ウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン(0.90g)を加 え、100℃で3時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希塩酸、食塩水で洗 浄後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサン-酢酸エ チル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、 目的物 2. 00g (融点 171.0~177.0℃)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl $_3$ 溶媒、 δ 値:ppm)

4. 00

(3 H, s)

5. 20

(2H, s)

6. $65 \sim 7$. 90 (10H, m)

製造例38 3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-5-[3-クロロー 4-(4-トリフルオロメトキシベンジルオキシ)フェニル]-1-メチルー 1 H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号 2 7 7) の製造

エチル 2-クロロー6-フルオロベンズイミデート(2.40g)、トリエ チルアミン (1. 20g) をトルエン (50ml) に溶解し、撹拌下、室温で3 ークロロー4ー(4ートリフルオロメトキシベンジルオキシ)ベンソイルクロリ ド (3. 70g)を滴下し、100℃で3時間撹拌した。室温に冷却後、反応溶 液にトルエン (50ml) を加え、希塩酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸 マグネシウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン(0. 90g)を加え、100℃で3時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希塩 酸、食塩水で洗浄後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をへ キサンー酢酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフ ィーで精製し、目的物 2. 50g (屈折率 1. 5680) を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl3溶媒、δ値:ppm)

4. 00

(3H. s)

5. 10

(2H, s)

6. $85 \sim 7$. 90 (10H, m)

製造例39 5-[3-クロロー4-(4-トリフルオロメトキシベンジルオキ シ) フェニル] -3-(2,6-ジフルオロフェニル) -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号278) の製造

エチル 2, 6-ジフルオロベンズイミデート(2.20g)、トリエチルア ミン (1. 20g) をトルエン (50m1) に溶解し、撹拌下、室温で3-クロ ロー4-(4-トリフルオロメトキシベンジルオキシ)ベンゾイルクロリド (3.70g)を滴下し、100℃で3時間撹拌した。室温に冷却後、反応溶液 にトルエン (50ml) を加え、希塩酸、食塩水で洗浄後、有機層を無水硫酸マ グネシウムで乾燥した。得られた有機層にモノメチルヒドラジン(0.90g) を加え、100℃で3時間撹拌した。反応終了後、反応混合物を希塩酸、食塩水 で洗浄後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。濃縮物をヘキサン-酢 酸エチル混合溶液を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 2.50g (融点 $132.0\sim136.0^{\circ}$)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

1. 00

(3 H, s)

5. 10

(2 H, s)

6. 70~8. 20

(10H, m)

製造例 40 3 - (2-2000-6-7) 3 - (2-2000-6-7) 3 - (3-2000-6-7) 3 - (3-2000-6-7) 3 - (3-2000-6-7) 3 - (3-2000-6-7) 3 - (3-2000-6-7) 3 - (3-2000-6-7) 3 - (3-2000-6-7) 3 - (3-2000-6-7) 2 - (3-2000-6-7) 3 - (3-20000-6-7) 3 - (3-20000-6-7) 3 - (3-20000-6-7) 3 - (3-20000-6-7) 3 - (3-20000-6-7) 3 - (3-20000-6-7) 3 - (3-20000-6-7) 3 - (3-20000-6-7) 3 - (3-2000

3-(2-02-02-6-7)ルオロフェニル)-5-(2-02-12-12-12) キシメチルフェニル)-1-メチルー1 H-1 、2 、4-トリアゾール(0 . 5 0 g)を1 、2-ジメトキシエタン(2 0 m 1)に溶解し、0 $\mathbb C$ に冷却した。これに水素化ナトリウム(6 0 %、0 . 0 7 g)を加え、1 5 9 間撹拌した。ここに2 、3-ジクロロ-5-トリフルオロメチルピリジン(0 . 3 4 g)の1 、2-ジメトキシエタン(1 0 m 1)溶液を滴下し、3 時間撹拌した。反応終了後室温に戻した後、反応液を水にあけエーテルで抽出した。有機層を水洗し、無水硫酸マグネシウムで乾燥後減圧濃縮した。得られた濃縮物をシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0 . 6 2 g を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3.83

(3 H, s)

5. 50

(2 H, s)

6. 83~8. 37

(8 H, m)

1, 2-ジメトキシエタン (50m1) に水素化ナトリウム (60%, 0. 12g) を加え、-5 \mathbb{C} で1, 2-ジメトキシエタン (20m1) に溶解させた 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル) -5-(3-クロロ-4-ヒドロキ

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4.06

(3 H, s)

5. 48

(2H, s)

6. $75 \sim 7$. 30

(3H, m)

7. 50~8. 00

(5 H, m)

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 06

(3 H, s)

5.57 (2H.s)

6. $84 \sim 7.50$ (3H, m)

7. $6.0 \sim 7. 7.5$ (4 H, m)

8.30 (1H, s)

製造例 43 5-(3-クロロ-4-(5-トリフルオロメチルピリジン-2-イルオキシメチル) フェニル] <math>-3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル) -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号 <math>334) の製造

1, 2-iジメトキシエタン(50m1)に水素化ナトリウム(60%, 0.12g)を加え、-5%の冷却下、1, 2-iジメトキシエタン(20m1)に溶解させた3-(2-0)00~6-000~1-00~1-00~1-00~1-00~1-00~1-00~1-00~1-00~1-00~1-00)を滴下し1-00 付置押した。反応溶液に、1, 1-00 以下を解した1-00 以下を解した1-00 以下を解した1-00 以下を解した1-00 以下を解した1-00 以下を解した1-00 以下を解した。反応混合物を室温にもどし、反応液を水に注ぎ込み、酢酸エチルで抽出した。有機層を水洗し、無水硫酸マグネシウムで乾燥し減圧濃縮した。得られた濃縮物をシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 1-00 以下を得し、1-00 以下を得し、1-00 以下を得し、1-00 以下を得し、1-00 以下を得し、1-00 以下を表示を表示。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 06 (3H, s)

5.57 (2H, s)

6. $75 \sim 8$. 42 (9H, m)

製造例 44 5 - 4

N-yチル-N-(ベンゼンスルホニル)-2,6-ジフルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(0. 9 0 g)、4-クロロ-3-(5-トリフルオロメチルピリジン-2-イルオキシ)ベンゾニトリル(0. 9 0 g)、無水塩化第二鉄 (0. 5 0 g)、o - ジクロロベンゼン5 m 1 の混合物を油浴温度1 4 0 $\mathbb C$ で 3 0 $\mathcal G$ 間撹拌した。冷却後、クロロホルム(1 0 0 m 1)に溶解し、希塩酸、希

水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥 して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン-酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒と するシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物0.30gを得た。 NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 02

(3 H, s)

6. $64 \sim 7$. 98 (8H, m)

8. 20~8. 38

(1H, m)

製造例45 3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-5-[4-クロロー 3-(5-トリフルオロメチルピリジン-2-イルオキシ)フェニル]-1-メ チルー1 H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号378)の製造

ンゾヒドラゾノイルクロリド (1.00g)、4-クロロ-3-(5-トリフル オロメチルピリジン-2-イルオキシ)ベンゾニトリル(0.90g)、無水塩 化第二鉄 (0.50g)、o-ジクロロベンゼン5mlの混合物を油浴温度 140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(100m1)に溶解し、 希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシ ウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を 展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0. 40gを得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 12

 $(3 \, \text{H, s})$

6. 92~8. 11

(8 H. m)

8. 33~8. 50

(1 H. m)

製造例46 3-(2-クロロフェニル)-5-[2-クロロ-4-(5-トリ フルオロメチルピリジン-2-イルオキシ)フェニル] -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号389) の製造

N-メチル-N- (ベンゼンスルホニル) -2-クロロベンゾヒドラゾノイル クロリド (2. 05g)、2-クロロ-4-(5-トリフルオロメチルピリジン -2-イルオキシ) ベンゾニトリル (1.88g)、無水塩化第二鉄 (1.

07g)、o-ジクロロベンゼン(10m1)の混合物を油浴温度140℃で 30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム (300ml) に溶解し、希塩酸、希 水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥 して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒と するシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製しヘキサンで洗浄することによ り、目的物 1. 87g (融点 104.0~108.0℃) を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3. 88

(3H, s)

6. $90 \sim 8.40$ (10H, m)

<u>製造例47</u> 3-(2-クロルー6-フルオロフェニル) <math>-5-[2-クロロー4-(5-トリフルオロメチルピリジン-2-イルオキシ)フェニル}-1-メ チルー1H-1,2,4-トリアゾール(化合物番号390)の製造

N-メチル-N-(p-トルエンスルホニル)-2-クロロー6-フルオロベ ンゾヒドラゾノイルクロリド (2. 25g)、2-クロロー4-(5-トリフル オロメチルピリジン-2-イルオキシ)ベンゾニトリル(1.88g)、無水塩 化第二鉄 (1.07g)、o-ジクロロベンゼン(5ml)の混合物を油浴温度 140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(300ml)に溶解し、 希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシ ウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を 展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製しヘキサンで洗浄す ることにより、目的物 1. 54g (融点 139. 0~141. 0℃)を得た。

3. 90

(3H. s)

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

6. 90~8.40

(9 H, m)

<u>製造例48</u> 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル)-5-[3,5-ジクロロー4-(3-クロロ-5-トリフルオロメチルピリジン-2-イルオキシ) フェニル] -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号 401)の製造

ンゾヒドラゾノイルクロリド(1.00g)、3,5-ジクロロー4-(3-ク ロロー5ートリフルオロメチルピリジンー2ーイルオキシ) ベンゾニトリル (1. 00g)、無水塩化第二鉄 (0. 50g)、o-ジクロロベンゼン5ml の混合物を油浴温度140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム (100m1) に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄し た。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン - 酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで 精製し、目的物 0.60 gを得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 10

(3 H, s)

6. $7.3 \sim 7.52$

(3 H, m)

7.80

(2 H. s)

7. $97 \sim 8.10$ (1H, m)

8. $12 \sim 8$. 26 (1 H, m)

製造例49 5- [3-クロロー4-(3-クロロー5-トリフルオロメチルピ リジン-2-イルオキシ)フェニル]-3-(2,6-ジフルオロフェニル)-1−メチル−1H−1,2,4−トリアゾール(化合物番号409)の製造 $\mathbb{N}-$ メチル $-\mathbb{N}-$ (ベンゼンスルホニル)-2,6-ジフルオロベンゾヒドラ ゾノイルクロリド (0.90g)、3-クロロ-4-(3-クロロ-5-トリフ ルオロメチルピリジン-2-イルオキシ) ベンゾニトリル (0.90g)、無水 塩化第二鉄 (0.50g)、ロージクロロベンゼン5m1の混合物を油浴温度 140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(100ml)に溶解し、 希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシ ウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を 展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0.

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4.10

70gを得た。

 $(3 \, \text{H}, \, \text{s})$

6. $72 \sim 8.06$ (7 H, m)

8. $14 \sim 8.30$ (1H, m)

製造例 $5-[3-\rho - 4-(3-\rho - 5-k + 1)]$ $-3-(2-\rho - 6-5-k + 1)$ $-3-(2-\rho - 6-5-k + 1)$ -1-x+ - 1 -1-x+

N-yチルーN-(p-h)ルエンスルホニル) -2-pロロー6-7ルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(0.90g)、3-pロロー4-(3-p)ロロー5-hリフルオロメチルピリジンー2-11ルオキシ)ベンゾニトリル(0.80g)、無水塩化第二鉄(0.40g)、0-31の口ベンゼン01の混合物を油浴温度 1400で 01の分間撹拌した。冷却後、01の一ホルム(01の01のに溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン一酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0.60g を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、 δ 値:ppm)

4. 16

(3 H, s)

6. 92~8. 16

 $(7 \, \text{H}, \, \text{m})$

8. 24~8. 40

(1 H, m)

N-メチル-N-(ベンゼンスルホニル)-2,6-ジフルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.72g)、3-クロロ-4-(5-トリフルオロメチルピリジン-2-イルオキシ)ベンゾニトリル(1.50g)、無水塩化第二鉄(0.85g)、o-ジクロロベンゼン(10ml)の混合物を油浴温度140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(200ml)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン-酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製しヘキサンで洗浄するこ

とにより、目的物1.25gを得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、 δ 値:ppm)

3. 11

(3 H, s)

6. 80~8. 40

(9 H, m)

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 10

(3H, s)

6. 90~8. 30

(9 H, m)

製造例 53 3 - (2 - クロロー 6 - フルオロフェニル) - 5 - [3 - パーフルオロブチルー 4 - (3 - クロロー 5 - トリフルオロメチルピリジンー 2 - イルオキシメチル) フェニル] - 1 - メチルー 1 H - 1 , 2 , 4 - トリアゾール (化合物番号 4 5 1) の製造

 を水洗し、無水硫酸マグネシウムで乾燥後減圧濃縮した。得られた濃縮物をシリ カゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物1.00g(融点123.0 ~127.0℃)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 08

(3 H, s)

5. 73

(2H, s)

6. $85 \sim 7.40$

(4 H, m)

7. $7.5 \sim 8.2.7$

(4 H, m)

<u>製造例54</u> 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル)-5-[3-パーフルオロプチルー4ー (5ートリフルオロメチルピリジン-2-イルオキシメチル) フェニル] -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号 453)の製造

3- (2-クロロー6-フルオロフェニル) -1-メチルー5- (3-パーフ ルオロブチルー4ーヒドロキシメチルフェニル) -1H-1, 2, 4-トリア ゾール (1.00g) を1,2-ジメトキシエタン (20ml) に溶解し、0℃ に冷却した。これに水素化ナトリウム (60%, 0.08g) を加え、30分間 撹拌した。ここに2-クロロー5-トリフルオロメチルピリジン (0.36g) の1, 2-ジメトキシエタン(10ml)溶液を滴下し、5時間撹拌した。反応 終了後室温に戻した後、反応液を水にあけエーテルで抽出した。有機層を水洗 し、無水硫酸マグネシウムで乾燥後減圧濃縮した。得られた濃縮物をシリカゲル カラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0.70g(屈折率1.5020) を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 12

(3 H, s)

5. 70

(2H, s)

6. $80 \sim 8.53$ (9 H, m)

製造例55 3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-1-メチルー5-[3-メチル-4-(4-トリフルオロメトキシフェニル)フェニル]-1H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号 4 5 7) の製造

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

2. 23

 $(3 \, H, s)$

4. 10

(3 H, s)

6. $9.0 \sim 7.70$

(10H, m)

<u>製造例 5 6</u> 3 - (2 - クロロフェニル) - 1 - メチル- 5 - [4 - メチル- 3 - (5 - トリフルオロメチルピリジン- 2 - イルオキシ) フェニル] - 1 H - 1, 2, 4 - トリアゾール (化合物番号 5 0 9) の製造

N-メチル-N-(p-トルエンスルホニル)-2-クロローベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.1g)、4-メチル-3-(5-トリフルオロメチルピリジン-2-イルオキシ)ベンゾニトリル(1.00g)、無水塩化第二鉄(0.60g)、o-ジクロロベンゼン5mlの混合物を油浴温度140℃で30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(100ml)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン-酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物0.50gを得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

2. 26

(3H. s)

4. 07

(3 H, s)

6. $9.5 \sim 8.16$

(9H, m)

8. 36~8. 52

(1H, m)

製造例 5.7 3 - (2-200-6-7) - 3-(2-200-6-7) - 3-(3-200-6-7)

N-yチルーN-(p-h)ルエンスルホニル)-2-pロロー6-pルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1. 10g)、4-yチルー3-(5-h) フルオロメチルピリジン-2-y ベンゾニトリル(0.90g)、無水塩化第二鉄(0.60g)、0-y0ロロベンゼン5m1の混合物を油浴温度 140で30分間撹拌した。冷却後、p1の間が、p1の間が、p2のが、p3のが、p3のが、p3のが、p4のでな燥した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン一酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 p3の p5の p6の p6の p6の p6の p6の p6の p7の p7 p7の p

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

2. 24

(3H, s)

4. 12

(3H, s)

6. 85~8. 07

(8H, m)

8. 36~8. 52

(1H, m)

<u>製造例 5 8</u> 3 - (2 - クロロー 6 - フルオロフェニル) - 5 - [4 - メトキシ - 3 - (5 - トリフルオロメチルピリジン - 2 - イルオキシ) フェニル] - 1 H - 1, 2, 4 - トリアゾール (化合物番号 5 1 6) の製造

N-yチルーN-(p-h)ルエンスルホニル)-2-pロロー6-yルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(1.00g)、4-yトキシー3-(5-h)リフルオロメチルピリジンー2-yルオキシ)ベンゾニトリル(0.90g)、無水塩化第二鉄(0.50g)、0-y0ロロベンゼン01の混合物を油浴温度 014000の分間撹拌した。冷却後、0100m1)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0100gを得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl_g溶媒、δ値:ppm)

3.85

(3 H, s)

4.14

(3 H. s)

6. 92~8. 08

(8 H. m)

8. $35 \sim 8$. 52 (1 H, m)

製造例59 3-(2,6-ジフルオロフェニル)-5-[4-メトキシー3-(5-トリフルオロメチルピリジン-2-イルオキシ)フェニル] -1-メチル -1H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号 5 1 7) の製造

ゾノイルクロリド(0.70g)、4-メトキシー3-(5-トリフルオロメチ ルピリジン-2-イルオキシ)ベンゾニトリル(0.80g)、無水塩化第二鉄 (0.50g)、o-ジクロロベンゼン5mlの混合物を油浴温度140℃で 30分間撹拌した。冷却後、クロロホルム(100ml)に溶解し、希塩酸、希 水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥 して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン-酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒と するシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物り、30gを得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3. 84

(3 H, s)

4. 10

(3 H, s)

6. $75 \sim 8.10$ (8 H, m)

8. $30 \sim 8$. 47 (1 H, m)

製造例60 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル)-5-[3-(3-ク ロロー5ートリフルオロメチルピリジンー2ーイルオキシ) -5ーメトキシフェ ニル] -1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(化合物番号523)の 製造

N-メチル-N- (p-トルエンスルホニル) -2-クロロ-6-フルオロベ ンゾヒドラゾノイルクロリド(0.90g)、3-(3-クロロ-5-トリフル オロメチルピリジン-2-イルオキシ)-5-メトキシベンゾニトリル(0. 80g)、無水塩化第二鉄(0.80g)、o-ジクロロベンゼン5mlの混合 物を油浴温度 140 でで 30 分間撹拌した。冷却後、クロロホルム (100 ml) に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィー で精製し、目的物 0.60 g を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3. 92

(3H, s)

4. 12

(3H, s)

6. 85~7. 53

(6H, m)

7. 96~8. 06

(1H, m)

8. 23~8. 40

(1 H, m)

製造例 61 3 - $(2-\rho - \mu - 6-\nu - 6-\nu - 2\mu - 6-\nu - 6-\nu$

N-yチルーN-(p-h)ルエンスルホニル) -2-p-nルー 6-p-nオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(3.75g)、 $3-y++\nu-4-(5-h)$ フルオロメチルピリジン-2-yルオキシ)ベンゾニトリル(3.03g)、無水塩化第二鉄(1.70g)、0-y0ロロベンゼン(10m1)の混合物を油浴温度 140 で 300分間撹拌した。冷却後、y1 ロロホルム(y1 の y2 に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサン一酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製しヘキサンで洗浄することにより、目的物 y2.80gを得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl $_3$ 溶媒、 δ 値:ppm)

2. 97

(3 H, s)

3. 07

(3 H, s)

6. 90~8. 30

(9 H, m)

 ニル》-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール (化合物番号526) の製造

N-yチルーN-(p-h)ルエンスルホニル) -2-pロロー6-7ルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(0.90g)、4-(3-p)ロロー5-hリフルオロメチルピリジン-2-1ルオキシ) -3-yトキシベンゾニトリル(0.90g)、無水塩化第二鉄(0.50g)、0-20ローベンゼン01の混合物を油浴温度 140 で 01の別間撹拌した。冷却後、01の用かん(01の01の間)に溶解し、希塩酸、希水酸化ナトリウム水溶液、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 0.60g を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3. 81

(3 H, s)

4. 13

(3 H, s)

6. $9.0 \sim 7.60$

(6H, m)

7. 93~8. 06

(1 H, m)

8. 16~8. 30

(1 H, m)

製造例 63 5 - (2- -

N-yチルーN-Dェニルスルホニルー2-Dロロベンズアミドラゾン(3.24g)、2-Dロロー4-ヘキシルベンゾイルクロリド(3.37g)の混合物を油浴温度 $170\sim180$ で4時間撹拌した。室温に冷却後、酢酸エチルを加え、有機層を水洗した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥し、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物0.85g(屈折率1.5830)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

0.90

(3 H, t)

1. 00~1. 90 (8 H, m) 2. 67 (2 H, t) 3. 87 (3 H, s) 7. 10~7. 60 (6 H, m)

7. $9.0 \sim 8.05$ (1 H, m)

<u>参考例1</u> N-メチル-N- (ベンゼンスルホニル) - 2 - クロロベンズアミドラゾンの製造

N-yチル-N-(ベンゼンスルホニル)-2-クロロベンズヒドラゾノイルクロリド(17.2g)をN,N-ジメチルホルムアミド(100m1)に溶解し、アンモニアガスを導入しながら、 $60\sim70$ \mathbb{C} で3時間撹拌した。冷却後、酢酸エチル500m1 に溶解し、水洗した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して減圧濃縮し、得られた結晶をヘキサンで洗浄し、目的物15.4g(融点 $94.0\sim96.0\%$)を得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

2. 75 (3H, s)

5. 80 (2H, s)

7. $10 \sim 8.00$ (9 H, m)

N-yチルーN-(p-h)ルエンスルホニル)-2-0ロロー6-0フルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(7.50g)、3-0ロロー4-yチルベンゾニトリル(3.33g)、無水塩化アルミニウム(3.00g)、0-00ロロベンゼン(20m1)の混合物を油浴温度140で1時間撹拌した。冷却後、食塩水で洗浄した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥して減圧濃縮した。得られた濃縮物をヘキサンー酢酸エチル混合溶媒を展開溶媒とするシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物 3.70gを得た。

参考例 3 - (4-プロモメチル-3-クロロフェニル) - 3 - (2-クロロ-6-フルオロフェニル) - 1-メチル-1, 2, 4-トリアゾールの製造 四塩化炭素 <math>(50m1) に 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル) - 5-

(3-2-1) (3-2-1) (3-2-1) (3-2-1) (3-2)

<u>参考例4</u> 5-(4-rセトキシメチル-3-クロロフェニル) <math>-3-(2-2-2) -2-2-2-2 -2-2-2 -2-2-2 -2-2-2 -2-2-2 -2-2-2 -2-2-2 -2-2-2 の製造

N, N-ジメチルホルムアミド(200ml)に5-(4-ブロモメチルー3 -クロロフェニル)-3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-1-メチル -1H-1, 2, 4-トリアゾール(24.3g)、酢酸カリウム(29. 0g)を加え、130℃で3時間撹拌した。反応混合物を室温に冷却後、水に注 ぎ込み酢酸エチルで抽出した。有機層を水洗後、無水硫酸マグネシウムで乾燥 し、減圧濃縮した。この濃縮物をヘキサンー酢酸エチルを混合溶媒を展開溶媒と するシリカゲルカラムクロマトグラフィーで精製し、目的物11.8gを得た。 NMRデータ(60MHz、CDC13溶媒、 δ 値:ppm)

2. 13

(3 H, s)

4. 07

(3 H, s)

5. 24

(2H, S)

6. $90 \sim 7$. 85

(6 H. m)

<u>参考例5</u> 3-(2-クロロ-6-フルオロフェニル)-5-(3-クロロ-4-ヒドロキシメチルフェニル)-1-メチル-1H-1, 2, 4ートリアゾールの製造

5-(4-アセトキシメチル-3-クロロフェニル)-3-(2-クロロ-6 -フルオロフェニル)-1-メチル-1H-1, 2, 4-トリアゾール(11. 1g)をエタノール(50ml)と水(20ml)の混合溶媒に溶解し、水酸化ナトリウム(2.3g)を加え、撹拌下1時間加熱還流した。室温に冷却後、反応混合物に酢酸エチルを加え、水洗した。次に無水硫酸マグネシウムで乾燥し、 減圧濃縮し、粗結晶を得た。この粗結晶をヘキサン-エタノール混合溶媒で洗浄 し、目的物 6.7g(融点111~113℃)を得た。

NMRデータ(60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

3. 50

(1H, t)

4. 05

(3 H, s)

4. 75

(2 H, d)

6. $9.5 \sim 7.70$

(6H, m)

参考例6 3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-5-(3-クロロー4-ヒドロキシフェニル)-1-メチルー1H-1, 2, 4-トリアゾールの製造 o-ジクロロベンゼン(200ml)に3-クロロー4-メトキシベンゾニトリル(40.3g)、無水塩化第二鉄(42.2g)を加え、撹拌下120℃に加熱した。この混合物にo-ジクロロベンゼン(300ml)に溶解したN-メチルーN-(p-トルエンスルホニル)-2-クロロー6-フルオロベンゾヒドラゾノイルクロリド(62.9g)を120℃で撹拌下30分かけて滴下し、さらに120℃で3時間撹拌した。室温に冷却後、反応混合物を大量の水にあけクロロホルムで抽出した。得られた有機層に10%NaOH水溶液(200ml)と25%アンモニア水(200ml)を加え50℃で1時間撹拌した。室温冷却後有機層を水で洗浄し、無水硫酸マグネシウムで乾燥し、減圧濃縮し、3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-5-(3-クロロー4-メトキシフェニル)-1-メチルー1H-1,2,4-トリアゾールの粗生成物70.5gを得た。

ベンゼン(300ml)に3-(2-クロロー6-フルオロフェニル)-5-(3-クロロー4-メトキシフェニル)-1-メチルー1H-1, 2, 4-トリアゾールの粗生成物(70.5g)、無水塩化アルミニウム(80.0g)を加え、撹拌下3時間加熱還流した。室温冷却後、反応混合物を氷水にあけトルエンで抽出した。得られた有機層を水洗後、20%NaOH水溶液で抽出し、水層を氷で冷却しながら濃硫酸を少量ずつ加え酸性にし、酢酸エチルで抽出した。得られた有機層を水洗後、無水硫酸マグネシウムで乾燥し、減圧濃縮して目的物64.2gを得た。

NMRデータ (60MHz、CDCl₃溶媒、δ値:ppm)

4. 10

(3 H, s)

7. $0.0 \sim 7.90$

(6H, m)

10.85

(1 H. s)

本発明の殺虫、殺ダニ剤は、一般式〔Ⅰ〕で示されるトリアゾール誘導体を有効成分としてなる。

本発明化合物を殺虫、殺ダニ剤として使用するには本発明化合物それ自体で用いてもよいが、製剤化に一般的に用いられる担体、界面活性剤、分散剤または補助剤等を配合して、粉剤、水和剤、乳剤、微粒剤または粒剤等に製剤して使用することもできる。製剤化に際して用いられる担体としては、ジークライト、タルク、ベントナイト、クレー、カオリン、珪藻土、ホワイトカーボン、バーミキュライト、消石灰、珪砂、硫安、尿素等の固体担体、イソプロピルアルコール、キシレン、シクロヘキサン、メチルナフタレン等の液体担体等があげられる。界面活性剤及び分散剤としては、アルキルベンゼンスルホン酸金属塩、ジナフチルメタンジスルホン酸金属塩、アルコール硫酸エステル塩、アルキルアリールスルホン酸塩、リグニンスルホン酸塩、ポリオキシエチレングリコールエーテル、ポリオキシエチレンアルキルアリールエーテル、ポリオキシエチレンソルビタンモノアルキレート等があげられる。補助剤としては、カルボキシメチルセルロース、ポリエチレングリコール、アラビアゴム等があげられる。使用に際しては適当な濃度に希釈して散布するかまたは直接施用する。

本発明の殺虫、殺ダニ剤は茎葉散布、土壌施用、育苗箱施用または水面施用等により使用することができる。有効成分の配合割合については必要に応じて適宜選ばれるが、粉剤または粒剤とする場合は 0.05~20%(重量)、好ましくは 0.1%~10%(重量)の範囲から適宜選ぶのがよい。乳剤または水和剤とする場合は 0.5~80%(重量)が適当である。好ましくは 1~60%(重量)の範囲から適宜選ぶのがよい。

本発明の殺虫、殺ダニ剤の施用量は使用される化合物の種類、対象害虫、発生傾向、被害の程度、環境条件、使用する剤型などによってかわるが、粉剤及び粒剤のようにそのまま使用する場合は、有効成分として10アール当り0.05g

~5 kg、好ましくは0. 1 g~1 kgの範囲から適宜選ぶのがよい。また、乳剤及び水和剤とする場合のように液状で使用する場合は、0. 1~5. 000 ppm、好ましくは1~1, 000 ppmの範囲から適宜選ぶのがよい。本発明の殺虫、殺ダニ剤は、他の殺虫剤、殺菌剤、肥料、植物成長調製剤を混合して使用することもできる。

次に、代表的な製剤例をあげて製剤方法を具体的に説明する。化合物、添加剤の種類及び配合比率は、これのみに限定されることなく広い範囲で変更可能である。以下の説明において、%は重量百分率を示す。

製剤例1 乳剤

化合物(41)30%、シクロヘキサノン20%、ポリオキシエチレンアルキルアリールエーテル11%、アルキルベンゼンスルホン酸カルシウム4%及びメチルナフタリン35%を均一に溶解して乳剤とした。

製剤例2 水和剤

化合物 (389) 40%、珪藻土15%、クレー15%、ホワイトカーボン25%、ジナフチルメタンジスルホン酸ナトリウム2%及びリグニンスルホン酸ナトリウム3%を均一に混合粉砕して水和剤とした。

製剤例3 粉剤

化合物 (116) 2%、珪藻土5%及びクレー93%を均一に混合粉砕して粉剤とした。

製剤例4 粒剤

化合物(41)5%、ラウリルアルコール硫酸エステルのナトリウム塩2%、 リグニンスルホン酸ナトリウム5%、カルボキシメチルセルロース2%及びクレー86%を均一に混合粉砕する。この混合物100重量部に水20重量部を加えて練合し、押出式造粒機を用いて14~32メッシュの粒状に加工したのち、 乾燥して粒剤とした。

[発明の効果]

本発明のトリアゾール誘導体は、トビイロウンカ、セジロウンカ、ヒメトビウンカ等のウンカ類、ツマグロヨコバイ、ミドリヒメヨコバイ、等のヨコバイ類、ワタアブラムシ、モモアカアブラムシ、ダイコンアブラムシ等のアブラムシ類、

オンシツコナジラミ等のコナジラミ類、クワコナカイガラムシ等のカイガラムシ類及びクモヘリカメムシ等のカメムシ類等の半翅目害虫、コナガ、シロイチモジョトウ、ハスモンヨトウ等の鱗翅目害虫、イエバエ、アカイエカ等の双翅目害虫、イネミズゾウムシ、アズキゾウムシ、ウリハムシ等の鞘翅目害虫、ワモンゴキブリ、チャバネゴキブリ等の直翅目害虫ならびにナミハダニ、カンザワハダニ、ミカンハダニ等のハダニ類の防除に有効である。特にナミハダニ、カンザワハダニ、ミカンハダニ等のハダニ類、ワタアブラムシ、モモアカアブラムシ、ダイコンアプラムシ等のアプラムシ類に対しては、極めて優れた防除効果を示す。

次に本発明化合物の奏する効果について試験例をもって説明する。尚、使用した比較薬剤 $a \sim b$ は特開昭 5.6-1.5.4.4.6.4 号公報明細書において化 3 で示される化合物として挙げられているもの、比較薬剤 $c \sim d$ は RD 2.7.8.0.0.4 号公開技報において示される化合物として挙げられるものを供試化合物と同様に製剤して使用した。

比較薬剤 a:3, 5-ビス (2-クロロフェニル) -1-メチル-1H-1, 2, <math>4-トリアゾール

比較薬剤 c : 3 - (2 - クロロフェニル) - 1 - メチル-5 - (3 - クロロー2 - メチルフェニル) - 1 H - 1, 2, 4 - トリアゾール

比較薬剤 $d:3-(2-\rho - 6- 7) - 1 - 3 - (2-\rho - 6- 7) - 1 - 3 - (2-\rho - 6- 7) - 1 + 1 - 1 - 3 - (2-\rho - 7) - 1 + 1 - 1 - 3 - (2-\rho - 7) - 1 + 1 - 1 - 3 - (2-\rho - 7) - 1 + 1 - 1 - 3 - (2-\rho - 7) - 1 + 1 - 1 - 3 - (2-\rho - 7) - 1 + 1 - 1 - 3 - (2-\rho - 7) - 1 + 1 - 1 - (2-\rho - 7) - 1 + 1 - 1 - (2-\rho - 7) - 1 + 1 - 1 - (2-\rho - 7) - 1 + 1 - (2-\rho - 7) - (2-\rho - 7$

試験例1 ナミハダニ殺ダニ試験

製剤例2に準じて調製した水和剤を500ppmの濃度に水で希釈した。その 薬液に、予めナミハダニ成虫を接種しておいたダイズ苗を浸漬し、風乾した。処 理後のダイズ苗は25℃の恒温室に置き、14日後に生存虫数を調査し、計算式 (1)により防除価を求めた。防除価は第3表の基準により評価し、その結果を 第4表に示した。なお、試験は2連制で行った。 計算式(1)

第3表

評価
A
В
С
D

第4表

化合物	評価		化合物 番号	評価		化合物 番号	評価
番号		-				199	A
1	Α		68	B			1
2	A		7 2	В		201	Α
5	A	1	73	В		241	Α
6	Α		74	Α		267	A
15	A		76	Α		268	A
16	В		77	Α		269	Α
18	В		78	Α		273	A
19	В		87	Α		274	A
2 4	В		118	Α		275	A
28	В		119	A		276	A
2 9	A		120	A		277	A
3 4	В		121	В		278	A
4 0	A		123	A		313	В
4 1	A		138	A		3 1 7	A
44	A		145	A		3 1 9	A
47	A		157	A	1	320	Α
4 8	A		158	A		321	A
5 0	A		161	A		322	A
6 5	В		196	A		330	A
6 6	A		197	Α.		332	Α

第4表(続き)

化合物	評価	化合物	評価	化合物	評価
番号		番号		番 号	
3 3 4	Α	404	Α	508	A
338	Α	406	Α	509	A
345	В	409	Α	5 1 0	A
373	Α	410	Α	5 1 1	A
374	Α	412	Α	5 1 6	A
376	A	413	A	517	A
377	A	419	Α	522	A
3 7 8	A	451	В	523	A
389	A	453	В	524	A
390	В	456	A	526	A
391	Α .	457	A	531.	В
395	A	489	A	比較b	D
400	A	496	A	比較c	D
401	A	497	A	比較d	D
403	A	498	A	L	

試験例2 コナガ殺虫試験

製剤例 2 に準じて調製した水和剤を5 0 0 p p m の 濃度に水で希釈した。その薬液にキャベツ葉を浸漬し、風乾後、塩化ビニール製カップに入れた。その中にコナガ幼虫 <math>1 0 頭を放ち、蓋をした。その後、2 5 % ∞ 0 恒温室に置き、6 日後に死虫数を調査し、計算式(2)により死虫率を求めた。死虫率は第5 表の基準により評価し、その結果を第6 表に示した。なお、試験は2 連制で行った。計算式(2)

第5表

死 虫 率	評価
90%以上の死虫率	Α
70%以上90%未満の死虫率	В
50%以上70%未満の死虫率	С
50%未満の死虫率	D

第6表

化合物	評価
番号	
5 1	A
78	A
116	A
118	A
157	A
158	A
161	A
196	A
197	A
199	A
276	A
317	A
319	A

化合物	評価
番号	
3 2 0	A
3 2 1	Α
3 2 2	A
330	A
3 3 2	A
3 3 4	A
338	A
376	A
391	A
409	A
413	A
419	A
456	A

化合物	評価
番号	
457	Α
496	Α
497	Α
498	Α
514	A
524	À
526	A
比較a	D
比較 c	D
比較 d	Ď

試験例3 トビイロウンカ殺虫試験

製剤例2に準じて調製した水和剤を500ppmの濃度に水で希釈した。その 薬液にイネ茎葉を浸漬し、風乾後、試験管に静置した。その中にトビイロウンカ 幼虫10頭を放ち、脱脂綿で栓をした。その後、25℃の恒温室に置き、6日後 に死虫数を調査し、計算式(2)により死虫率を求めた。死虫率は第5表の基準 により評価し、その結果を第7表に示した。なお、試験は2連制で行った。

第7表

化合物	評価
番 号	
2	Α
7 8	В
116	A
311	В
378	В
395	В
517	A
524	Α
比較 a	D
比較b	C.
比較d	D

試験例4 ワタアプラムシ殺虫試験

製剤例2に準じて調製した水和剤を100ppmの濃度に水で希釈した。その薬液に、予めワタアプラムシ幼虫を接種しておいたキュウリ苗を浸漬し、風乾した。処理後のキュウリ苗は25℃の恒温室に置き、3日後に死虫数を調査し、計算式(2)により死虫率を求めた。死虫率は第5表の基準により評価し、その結果を第8表に示した。なお、試験は2連制で行った。

第8表

化合物	評価	Γ	化合物	評価		化合物	評価
番号			番号			番号	
1	В	Ţ	7 4	Α		374	Α
2	A		76	Α		376	Α
4	A		77	Α		377	A
8	В		78	Α		378	A
15	A		8 7	Α		389	A
16	A		118	Α		390	A
18	A		121	Α		391	A
19	Α		123	A		395	A
2 4	A		138	Α	l	404	В
28	Α		145	A		412	A
29	A		157	A		413	A
3 6	Α		158	A		419	A
3 7	A		161	A		456	A
3 8	A		201	A		457	A
40	A		267	A		480	A
4 1	A		274	В		496	A
4 2	A		277	A		497	A
4 3	A		313	A		509	Α
44	A		317	A	1	510	A
5 1	A		3 1 9	A		511	A _.
63	В		320	A		513	A
6 4	A		3 2 1	A		516	A
6.5	A		3 2 2	A		517	A
6 6	A		332	A		524	A
6 8	A		334	A		526	A
7 2	A		338	A		531	A

-請求の範囲

1. 一般式

{式中、R¹はアルキル基を示し、Xは水素原子、ハロゲン原子、アルキル基、アルコキシ基、アルキルチオ基、ニトロ基、シアノ基またはトリフルオロメチル基を示し、nは1~5の整数を示し、nが2以上の時、Xは任意に同種または異種の組み合わせでもよい。Yはハロゲン原子、ニトロ基、アルキル基、アルコキシ基、アルキルチオ基、アルキルスルフィニル基、アルキルスルホニル基、アルキカチオアルキル基、アルキルスルフィニル基、アルキルスルホニル基、アルキルチオアルキル基、アルキルスルフィニルアルキル基、アルキルスルホニルアルキル基、シクロアルキル基、シクロアルキル基、シクロアルキル本、シクロアルキル本、シクロアルキル本、シクロアルキル本、シクロアルキル本、シクロアルキル本、シクロアルキル本、アルキニル基、ハロアルコキシ基、トリアルキルシリルアルキル基、アルケニル基、アルケニルオキシ基、アルキニル基、アルキニルオキシ基または式

(式中、Aは酸素原子、硫黄原子、低級アルキレン基、低級アルキレンオキシ基、オキシ低級アルキレン基、低級アルキレン基、低級アルキレン基、チオ低級アルキレン基、ビニレン基、エチニレン基を示し、kは 0 または 1 を示し、kは 0 または 1 を示し、kは 0 または 1 を示し、kは 1 で表または 1 で表また 1 であまた 1 では 1 であまた 1 であまた 1 では 1

2. 請求項1において、 R^1 はアルキル基を示し、Xは水素原子またはハロゲン原子を示し、nは1~5の整数を示し、nが2以上の時、Xは任意に同種または異種の組み合わせでもよく、Yはハロゲン原子、ニトロ基、 C_2 ~ C_{15} アルキル基、 C_2 ~ C_{15} アルコキシ基、 C_1 ~ C_2 アルコキシ C_1 ~ C_2 アルコキシ基、 C_2 0~ C_3 00~ C_4 7ルカキシ基、 C_2 0~ C_3 00~ C_4 7ルカキシ基、 C_2 0~ C_4 7ルカキシ基、 C_2 0~ C_4 7ルカキシ基、 C_2 0~ C_4 7ルカキシ基または式

(式中、Aは酸素原子、 $C_1 \sim C_2$ アルキレン基、 $C_1 \sim C_2$ アルキレンオキシ基、 $C_1 \sim C_2$ オキシアルキレン基を示し、kは0 または1 を示し、Qはメチン基または窒素原子を示す。 R^2 は水素原子、ハロゲン原子、トリフルオロメチル基、トリフルオロメトキシ基を示し、f は $1 \sim 5$ の整数を示し、f が2 以上の時 f はf に同種または異種の組み合わせでもよい。)で表される基を示し、f はf との整数を示し、任意に同種または異種の組み合わせでもよい(但し、ハロゲン原子の場合はハロゲン原子どうしのみの組み合わせはない。)トリアゾール誘導体。

3. 請求項1において、一般式

(式中、 R^1 はアルキル基を示し、Xは水素原子またはハロゲン原子を示し、nは $1\sim 5$ の整数を示し、n が 2 以上の時、X は任意に同種または異種の組み合わせでもよい。Y はハロゲン原子、 $C_1\sim C_{15}$ アルキル基、 $C_1\sim C_{15}$ アルコキシ基、 $C_1\sim C_8$ ハロアルキル基、 $C_1\sim C_8$ ハロアルコキシ基を示し、Aは酸素原子、 $C_1\sim C_2$ アルキレン基、 $C_1\sim C_2$ アルキレンオキシ基、 $C_1\sim C_2$ アルキレンオキシ基、 $C_1\sim C_2$ オキシアルキレン基を示し、 $C_1\sim C_2$ オキシアルキレン基を示し、 $C_1\sim C_2$ アルキレン基を示し、 $C_1\sim C_2$ は C_2 アルキレン基を示し、 $C_1\sim C_2$ アルキレン基と、 $C_1\sim C_2$ アルキレン基と、 $C_1\sim C_2$ アルキレン

フルオロメトキシ基を示し、jは $1\sim5$ の整数を示し、jが2以上の時R 2 は任意に同種または異種の組み合わせでもよく、m は $1\sim4$ の整数を示し、任意に同種または異種の組み合わせでもよい。)にて表されるトリアゾール誘導体。

4. 一般式 [II]

$$X_{\text{L}}$$

(式中、Wは硫黄原子または酸素原子を示し、Lは炭素数1~4のアルキル基を示し、X、Y、m及びnは前記と同じ意味を示す。)

で表されるN-アシルイミデート誘導体またはN-アシルチオイミデート誘導体と一般式 [III]

R¹NHNH₂

(式中、R¹は前記と同じ意味を示す。)

で表されるヒドラジン誘導体とを反応させることを特徴とする一般式〔Ⅰ〕

(式中、 R^{-1} 、X、Y、m及びnは前記と同じ意味を示す。) で表されるトリアゾール誘導体の製造法。

5. 一般式 [VI]

$$\begin{array}{c|c} Xn & C1 \\ \hline C=N-N \\ S0_2R^3 \end{array}$$

(式中、R 3 は炭素数 $1\sim 4$ のアルキル基で置換されてもよいフェニル基又は炭素数 $1\sim 4$ のアルキル基を示し、R 1 、X及び n は前記と同じ意味を示す。)で表されるベンゾヒドラゾノイルクロリド誘導体と一般式〔V I I I

(式中、Y及びmは前記と同じ意味を示す。) で表されるベンゾニトリル誘導体とを反応させることを特徴とする一般式 [I]

$$Xn$$
 N
 R^1
 Ym

(式中、R 1 、X、Y、m及びnは前記と同じ意味を示す。) で表されるトリアゾール誘導体の製造法。

6. 一般式 [VIII]

$$\begin{array}{c|c} x_{n} & \text{NH}_{2} \\ \hline \\ -C = N - N \\ \hline \\ so_{2}R^{3} \end{array}$$

(式中、 R^1 、 R^3 、X及びnは前記と同じ意味を示す。) で表されるベンズアミドラゾン誘導体と一般式 [V]

(式中、Zはハロゲン原子を示し、Y及びmは前記と同じ意味を示す。) で表されるベンゾイルハライド誘導体とを反応させることを特徴とする一般式 [I]

$$Xn$$
 N
 N
 R^1
 Ym

(式中、R 1 、X、Y、m及びnは前記と同じ意味を示す。) で表されるトリアゾール誘導体の製造法。

7. 一般式〔X〕

(式中、 R^1 、X、Y'、m' 及びn は前記と同じ意味を示す。) で表される化合物と、一般式 [XI]

$$^{\text{B-(CH}_2)_k} (\mathbb{R}^2)_{j}$$

[式中、Bはハロゲン原子、基R 4 -SO $_2$ -または基R 4 -SO $_3$ -(R 4 は 炭素数 $1\sim 4$ のアルキル基又は置換してもよいフェニル基を示す。)を示し、R 2 、Q、j及び k は前記と同じ意味を示す。]

で表される化合物とを反応させることを特徴とする一般式〔XII〕

(式中、 R^1 、 R^2 、X、Y′、Q、j、k、m′ 及びnは前記と同じ意味を示す。)

で表されるトリアゾール誘導体の製造法。

8. 一般式 [XVI]

(式中、R 1 、X、Y'、m'及びnは前記と同じ意味を示す。) で表される化合物と一般式 [XI]

$$^{\text{B-(CH}_2)_k} \bigvee_{\mathbb{Q}}^{(\mathbb{R}^2)_j}$$

(式中、B、R 2 、Q、j及 $^{\prime}$ 及 $^{\prime}$ 以は前記と同じ意味を示す。) で表される化合物とを反応させることを特徴とする一般式 [XVII]

$$\begin{array}{c|c} \text{Xn} & \overset{N}{\underset{N}{\longrightarrow}} \overset{N}{\underset{N}{\longrightarrow}} \overset{R^1}{\underset{\gamma'_m}{\longrightarrow}} \text{CH}_2\text{O}(\text{CH}_2)_k \\ \end{array} \\ \begin{array}{c} \text{(R}^2)_{\text{j}} \end{array}$$

(式中、R 1 、R 2 、X、Y'、Q、j、k、m'及びnは前記と同じ意味を示す。)

で表されるトリアゾール誘導体の製造法。

9. 一般式 [X I V]

(式中、 R^1 、X、Y'、Z、m'及びnは前記と同じ意味を示す。)で表される化合物と一般式 [XVIII]

$${\rm HO(CH_2)}_k \underset{\mathbb{Q}}{\underbrace{\hspace{1cm}}} (\mathbb{R}^2)_{\, j}$$

(式中、R 2 、Q、j及びkは前記と同じ意味を示す。) で表される化合物とを反応させることを特徴とする一般式 $\{XVII\}$

$$\begin{array}{c|c} x_n & \overset{N \longrightarrow N^-}{\longleftarrow} & \overset{R^1}{\longleftarrow} & \overset{\operatorname{CH}_2 \operatorname{O}(\operatorname{CH}_2)_k}{\longleftarrow} & \overset{(R^2)_{\mathtt{j}}}{\longleftarrow} \end{array}$$

(式中、R 1 、R 2 、X、Y'、Q、j、k、m'及びnは前記と同じ意味を示す。)

で表されるトリアゾール誘導体の製造法。

- 10. 請求項1に記載のトリアゾール誘導体を有効成分として含有する殺虫剤。
- 11. 請求項1に記載のトリアゾール誘導体を有効成分として含有する殺ダニ剤。

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No. PCT/JP94/00629

A. CLA	SSIFICATION OF SUBJECT MATTER				
Int.	Int. Cl ⁵ C07D249/08, A01N43/653				
According to	According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC				
	DS SEARCHED				
	cumentation searched (classification system followed by				
Int.	C1 ⁵ C07D249/08, A01N43/653	3			
Documentati	on searched other than minimum documentation to the ex	ttent that such documents are included in th	e fields searched		
Electronic da	ta base consulted during the international search (name of	of data base and, where practicable, search to	erms used)		
c. Docu	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT				
Category*	Citation of document, with indication, where ap	ppropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.		
Х, У	Research Disclosure Vol. (June 1987), New 1-Methyl-		1, 2, 4, 10, 11		
	<u>-</u>		•		
Y	JP, A, 56-154464 (F.B.C.) November 30, 1981 (30. 11		1, 2, 4, 10, 11		
	Claim & EP, A, 36711 & US		•		
	& DE, G, 3173083				
Х, У	JP, A, 61-152661 (F. Hoffi	mann-La Roche &	1, 2, 4,		
	Co., AG.), July 11, 1986 (11. 07. 86	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	10, 11		
	Claim & FP, A, 185256				
	& US, A, 4788210 & DE, G,	3581613	·		
P	JP, A, 5-310712 (Kumiai C		1, 2, 10,		
	November 22, 1993 (22. 11 Claim, (Family: none)	. 93),	11		
	craim, (ramily. none,				
Furthe	er documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.			
"A" docume	categories of cited documents: nt defining the general state of the art which is not considered particular relevance	"T" later document published after the inte date and not in conflict with the appli the principle or theory underlying the	cation but cited to understand		
"E" earlier d	ocument but published on or after the international filing date	"X" document of particular relevance; the considered novel or cannot be considered.			
cited to	nt which may throw doubts on priority claim(s) or which is establish the publication date of another citation or other	step when the document is taken alon	e		
•	means combined with one or more other such documents, such combination				
"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed being obvious to a person skilled in the art document member of the same patent family					
Date of the actual completion of the international search Date of mailing of the international search report			rch report		
June 20, 1994 (20. 06. 94) July 12, 1994 (12. 07. 94)		. 07. 94)			
Name and mailing address of the ISA/ Authorized officer					
Japanese Patent Office					
Facsimile N	o.	Telephone No.			

発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC)) Int. CL5 C07D249/08, A01N43/653 B 調査を行った分野 調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC)) Int. CL⁵ C07D249/08, A01N43/653 最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの 国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語) C. 関連すると認められる文献 関連する 引用文献の 請求の範囲の番号 カテゴリー* 引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示 Research Disclosure 第278巻 p. 356-357 1, 2, 4, X, Y 10, 11 (6月, 1987), New 1-Methyl-1, 2, 4-triazoles JP, A, 56-154464(エフ・ピー・シー・リミテッド). 1, 2, 4, Y 30.11月.1981(30.11.81), 10, 11 特許請求の範囲&EP、A、36711&US,A、4414221 &DE, G, 3173083 JP, A, 61-152661(エフ ホフマンーラロシュ ウント 1, 2, 4, X, Y パテントファミリーに関する別紙を参照。 ✔ C欄の続きにも文献が列挙されている。 「丁」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と * 引用文献のカテゴリー 矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のため 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの 「E」先行文献ではあるが、国際出願日以後に公表されたもの に引用するもの 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日 性又は進歩性がないと考えられるもの 若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文 (理由を付す) 献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性 「〇」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願の日 がないと考えられるもの 「&」同一パテントファミリー文献 の後に公表された文献 国際調査を完了した日 国際調査報告の発送日 20.06.94 12.07.94 特許庁審査官(権限のある職員) 名称及びあて先 4 C 7 1 6 7 日本国特許庁(ISA/JP) 高楽 郵便番号100 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号 3 4 5 1 電話番号 03-3581-1101 内線

用文献の テゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
	コンパニー アクチエンゲゼルシャフト), 11.7月.1986(11.07.86), 特許請求の範囲&FP, A, 185256 &US, A, 4788210&DE, G, 3581613	10, 11
P	JP, A, 5-310712(クミアイ化学工業株式会社), 22.11月.1993(22.11.93), 特許請求の範囲(ファミリーなし)	1, 2, 10,



US005792474A

United States Patent [19]

[54] PROCESS FOR THE PRODUCTION OF

Rauchfuss

[11] Patent Number:

5,792,474

[45] Date of Patent:

Aug. 11, 1998

	RETARDED I	PHARMACEUTICAL DNS
[75]	Inventor: Rol	and Rauchfuss, Freiburg, Germany
[73]	_	edecke Aktiengesellschaft, Berlin, many
[21]	Appl. No.:	362,592
[22]	PCT Filed:	May 21, 1993
[86]	PCT No.:	PCT/EP93/01289
	§ 371 Date:	Jun. 16, 1995
	§ 102(e) Date:	Jun. 16, 1995
[87]	PCT Pub. No.:	WO93/24110
	PCT Pub. Date	: Dec. 9, 1993
[30]	Foreign A	pplication Priority Data
May	22, 1992 [DE]	Germany 42 16 948.8

[51] Int. Cl.⁶ A61K 9/14

[52] U.S. Cl. 424/489; 242/470; 242/490;

[58] Field of Search 424/470, 489,

242/449; 242/458; 242/491

424/490, 488, 449, 452

[56] References Cited U.S. PATENT DOCUMENTS

4,483,847	11/1984	Augart 424/22
4,540,602	9/1985	Motoyama et al 424/34
5,518,730	5/1996	Fuisz

FOREIGN PATENT DOCUMENTS

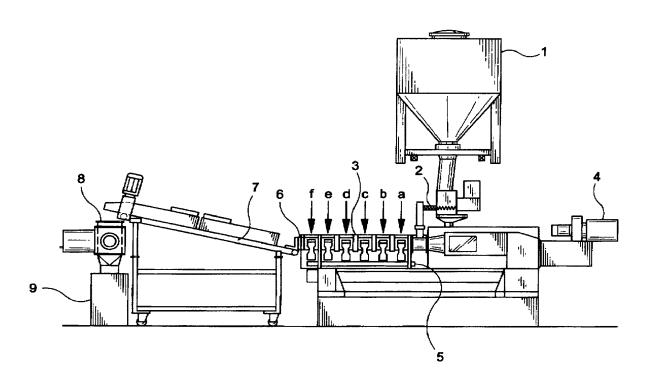
204596 5/1986 European Pat. Off. A61K 9/22

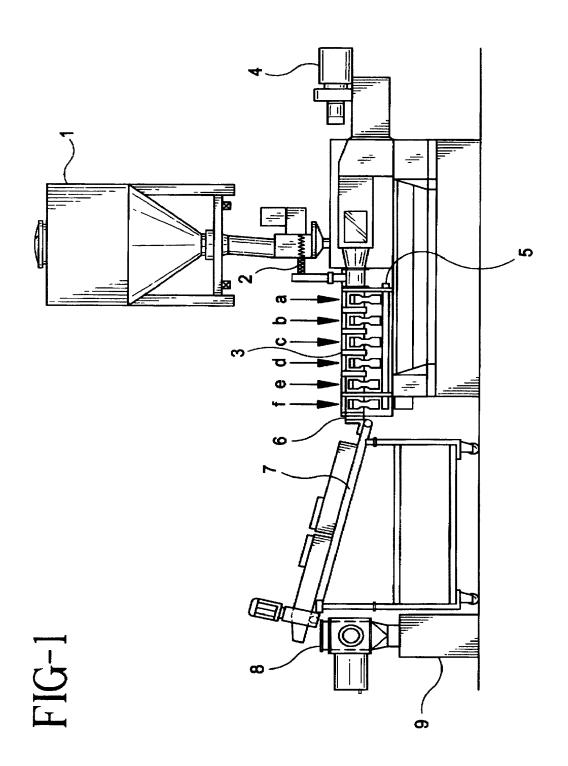
Primary Examiner—D. Gabrielle Phelan Assistant Examiner—William E. Benston, Jr. Attorney, Agent, or Firm—Michael J. Atkins

[57] ABSTRACT

According to the present invention, there is provided a continuous method for the production of retarded pharmaceutical compositions by an extrusion process. A mixture of an active material, a low and high melting lipid or lipoid components is introduced by means of an extruder screw conveyor into a preheated extruder and brought to a temperature which is at most about 4° C. above the melting temperature of the low melting component at a pressure of about 200 to about 600 kPa(N/m²). The mass is extruded through a nozzle plate with a nozzle diameter of about 1.2 to about 4 mm and subsequently cooled, and if desired, granulated.

15 Claims, 1 Drawing Sheet





PROCESS FOR THE PRODUCTION OF RETARDED PHARMACEUTICAL COMPOSITIONS

This application is a 371 of PCT/EP93/01289 filed May 5 21, 1993.

FIELD OF THE INVENTION

The present invention is concerned with a process for the production of pharmaceutical compositions with retarded liberation of active materials. More specifically, a mixture of an active material, and a low and high melting lipid or lipoid components are introduced by means of an extruder screw conveyor into a preheated extruder and brought to a temperature which is at most 4° C. above the melting temperature of the low melting component at a pressure of 200 to 600 kPa (N/m²). The mass is extruded through a nozzle plate with a nozzle diameter of 1.2 to 4 mm and subsequently cooled and, if desired, granulated.

BACKGROUND

From EP0 043,254 is a known process for the production of pharmaceutical compositions with a retarded release of active materials which is based upon a selective melting 25 process of at least two lipid or lipoid components which have a retarding action for pharmaceutically active materials mixed with these components. Retarded release, or a more commonly referred to as sustained release, concerns the timed control of the liberation of active materials from 30 active-material containing compositions and especially from pharmaceutical compositions. Retarded release compositions, therefore, achieve a prolongation of the period of action and avoid too quick and/or too concentrated high of peaks of the blood or tissue levels, which can lead to undesirable side effects.

The process is characterized in that

- (a) the active material is finely divided;
- (b) the active material in finely divided form is mixed not only with a finely divided, high melting lipid or lipoid component but also with a finely divided, low melting lipid or lipoid component, the weight ratio of the two lipid or lipoid components thereby being in the range of from 1:5 to 5:1;
- (c) the resulting mixture of active material and lipid or lipoid components is brought to a temperature which lies above the melting point of the low melting component but below the melting point of the high melting 50 component, the active material and the high melting lipid or lipoid component thereby being uniformly dispersed in the molten low melting lipid or lipoid component;
- (d) after the melting of the low melting component, the 55 resulting mixture is allowed to cool below the melting point thereof; and
- (e) during the cooling or thereafter, the resulting mixture is granulated, the statements "low melting" and "high melting" thereby being used with reference to the 60 relationship to one another without including any particular melting points.

Although it has already proved to be technically useful, the said process has certain disadvantages which, in particular, impede a continuous and automatically controlled 65 production process. Thus, hitherto, it has not been possible to carry out the melting process continuously. In the Patent

Specification, it is admittedly suggested, inter alia, to bring about the melting of the low melting component solely by means of the frictional heat of an extruder and, in this way. to omit a separate heating of the mixture. However, experiments recently carried out have shown that the frictional heat of an extrusion process is not sufficient completely to melt the low melting component. Therefore, the extrudate obtained is inhomogeneous and cannot be used for the granulation or other working up to give a medicament. Consequently, hitherto it has not been possible homogeneously to extrude the partly melted product. If, now, an attempt is made to increase the frictional heat by increasing the speed of rotation of the screw conveyor, then, without the working temperature increasing substantially, surprisingly a demixing takes place and, due to an extreme pressure increase in front of the nozzle plate, the extruder is sometimes stressed as far as a material destruction (breakage of the screw conveyor) without it having been possible to achieve the desired effect. Consequently, according to EP0 043,254, as previously, each batch must itself be mixed in appropriately dimensioned vessels, heated and again cooled within a previously determined period of time scheme. This is not only time-consuming but is automatically involved with many empty runs for cleaning and resupplying between the actual production batches. According to the previous production process in a 114 kg capacity planet mixer, the heating up time up to the melting range of 58° to 60° C. itself amounted, for example, to 1 hour. Furthermore, the material loss, i.e. the loss of active and adjuvant materials which remain adhering to the walls of the vessel and which, as a rule, are lost in the course of the cleaning process, is far from negligible. A further disadvantage of the process is that, after completion of the melting process, the final mixture is obtained in large lumps or as a melt cake which must first be a release of the active materials in the compositions, and too 35 removed from the melting vessel by manual shovelling and must then be comminuted before the final retarded mixture can be transferred to a granulator.

However, attempts to use an extruder with additional heating also initially failed completely. Even with the supply of heat, it was, namely, first not possible to produce an extrudate. Starting from the obvious assumption that the very short residence time of 2 to 5 minutes of the mixture in the extruder required a high melting temperature, as melting temperature there was chosen a temperature range lying only slightly below the melting point of the high melting component. As was to have been expected, the low melting component was thereby melted but, at the same time, an unexpected squeezing effect occurred which resulted in the low melting component being separated from the remainder of the mixture and being pressed in molten form through the nozzle plate. The mixture remaining in the extruder was thus separated from the "lubricant" and solidified. The frictional resistance thereby increased to such an extent that the extruder was stopped. Attempts to overcome this problem by a variation of the speed of rotation of the screw conveyor or by reducing the diameter of the nozzle were unsuccessful. A reduction of the temperature was not carried out since, due to this means, only a further impairment of the results was to have been expected. In the case of this consideration, it was, in particular, taken into account that a lower melting temperature would automatically undesirable prolong the period of residence of the mixture in the extruder but the deleterious squeezing out effect can, therefore, thereby not be favorably influenced because, upon reaching the nozzle plate, the whole of the low melting component must be present in a molten state and, consequently, under the pressure of from 200 to 600 kPA (N/m²) prevailing in the

extruder, would be squeezed off just as in the case of higher temperatures. Any kind of temperature influence on the squeezing off effect was not to have been expected. Furthermore, it was to have been expected that slow heating up and, consequently, low temperatures in the heating up phase would not only reduce the throughput but would also require a very long compression path and thus expensive

It is an object of the present invention to overcome the above-mentioned disadvantages and to provide a fully automatic and continuously operating melting process according to EP-PS 0 043 254.

SUMMARY

Surprisingly, we have now found that, contrary to expectations and hitherto inexplicably, the harmful squeezing out effect in the case of a simple reduction of the working temperature into the lowest possible range disappears completely and that, consequently, the mixture known from and suggested in EPO 043,254, in spite of the many previously 20 unsuccessful attempts, can, without special change of the composition and especially without any additions for the modification of the friction, be extruded to give extrudates which are outstandingly suitable for further working up when the well comminuted and pre-mixed powdered mass is 25 subjected to an extrusion process at a temperature which lies at most about 4° C. above the melting temperature of the low melting lipid or lipoid component at a pressure of about 200 to about 600 kPa (N/m²) and the partly melted and well mixed mass according to EP0 043.254 is extruded through 30 divided mixture consisting of: a nozzle plate with a nozzle diameter of about 1.2 to about

BRIEF DESCRIPTION OF THE DRAWING

FIG. 1 is a cross-sectional elevation view of an extruder. 35

DETAILED DESCRIPTION OF THE INVENTION

According to the present invention, the temperature in the preferably about 1° to about 3° and most preferably only about 1° to about 2° C, above the melting temperature of the low melting component. Thus, the temperature of the heating mantle used must be correspondingly so adjusted that these temperature ranges are maintained in the mixture to be 45 worked up over the whole length of the screw conveyor. Only shortly before passing the nozzle can the temperature be lowered to the region of the temperature of solidification of the low melting component when, by means of a sufficient speed of conveying, care is taken that this component can 50 solidify only after passing the nozzle plate.

However, even when the temperature lies in the abovegiven optimum range, a usable, i.e. granulatable product which can be converted into a pharmaceutical is only obtained when, at the same time, the diameter of the nozzles 55 is adjusted to a size adapted to the process. If the nozzle diameter is less than about 1 mm, then the nozzle plate becomes blocked up and the extruder is stopped by the increasing friction, which can result in considerable damage to the machine. If, on the other hand, the diameter is too 60 great, i.e. greater than about 4 mm, then a product is obtained which admittedly appears to be usable but which, in actuality, is only melted on the surface. There is, as it were, obtained a tube with a melted-on wall and a powdered filling. Thus, here, too, it is important to find the correct 65 resulting in a blockage of the nozzles. diameter range. This is about 1.2 to about 4, preferably about 1.3 to about 3 and more preferably about 1.5 to about 2 mm.

The speed of rotation of the screw conveyor(s) is, corresponding to the extruder used and to the mixture to be worked up, to be so adjusted that the process pressure of about 200 to about 500 kPa (N/m²) aimed for is achieved. A typical range of speed of rotation for an extruder with a screw conveyor length of about 1200 mm is, in the case of a melt pressure of about 200 to about 600 kPa (N/m²), from about 50 to about 200 rpm.

In comparison with the process known from the abovementioned prior art, the process according to the present invention possesses considerable advantage. Due to the continuous method of production, the finishing time for a unit amount can be considerably reduced. For example, for the production of 450 kg of granulate hitherto 16 working hours were needed. By means of the process according to the present invention, the same amount can be produced in only 4 working hours. The actual production time is thereby reduced by about 50%. The extruder requires less space and operates very economically. For example, with an extruder with a screw conveyor length of only 1400 mm, 110 to 130 kg of extrudate can be produced per hour.

The present invention will now be described in more detail with reference to the accompanying FIG. 1. The following examples are given for the purpose of illustrating the present invention, but are not meant in any way to restrict the effective scope of the invention.

EXAMPLES

From a storage container (1), a previously prepared, finely

37.5 kg hydrogenated castor oil, m.p. 80°-85° C.

60.0 kg powdered stearic acid, m.p. 55°-56° C.

90 kg diltiazem hydrochloride

255.5 kg lactose K

1.5 kg magnesium stearate

1.75 kg carboxymethylcellulose is passed via a dosing screw conveyor (2) to the actual extruder (3). The extruder (3) is divided up into several extruder is to be not more than about 1° to about 4°, 40 temperable sections (a-f) and is driven by a controllable motor (4). The mixture is conveyed through the extruder (3) preheated by the heatable mantle (5), at a speed of rotation of 170-180 r.p.m. The diameter of the screw conveyor is 50 mm. In all sections, the mantle temperature is 58°-60° C., which corresponds to a working temperature of 58°-60°. After an average period of residence of 2 to 4 minutes, the partly melted product is extruded through a nozzle plate (6). The nozzle plate (6) contains 20 nozzle openings each with an inner diameter of 1.5 to 3 mm. Under the described conditions, the apparatus conveys 110 to 120 kg of extrudate per hour. The extrudate is cooled substantially to ambient temperature in the form of fine, uniform strands on a slowly moving conveyor belt and is subsequently passed to a granulator (8). The final granulate finally reaches a collection container (9). In the simplest case, the sections (a) to (f) are uniformly tempered so that, in the case of passing through the extrusion process, the same working temperature prevails over the whole of the length of the screw conveyor (1400 mm). However, it is also possible initially to work at a somewhat higher temperature and gradually to decrease this until, possibly in the last section (f), the working temperature has been reduced almost to the solidification temperature of the low melting component. In this way, the cooling phase is shortened somewhat without it

> Otherwise, the mixtures described in EP0 043,254 can be used and working up without alteration.

15

40

50

5

A batch for the production of 120 mg diltiazem compositions contains, for example:

96 kg diltiazem hydrochloride

272 kg lactose K

40 kg hydrogenated castor oil

4.8 kg carboxymethylcellulose

65 kg stearic acid

1.6 kg magnesium stearate.

A batch for the production of 120 mg diltiazem compositions contains, for example:

120 kg diltiazem hydrochloride

215.3 kg lactose K

64 kg stearic acid NF

40 kg hydrogenated castor oil

2.25 kg carboxymethylcellulose

2.25 kg magnesium stearate.

A batch for the production of 180 mg diltiazem compositions contains, for example:

180 kg diltiazem hydrochloride

144.124 kg lactose K

48 kg hydrogenated castor oil

68.2 kg stearic acid NF

1.124 kg hydroxyethylcellulose

2.3 kg magnesium stearate.

A batch for the production of 240 mg diltiazem compositions contains, for example:

13.5 kg lactose X

24 kg diltiazem hydrochloride

12 kg hydrogenated castor oil

10 kg stearic acid

0.175 kg hydroxyethylcellulose

0.4 kg magnesium stearate.

A batch for the production of norfenefrine compositions contains, for example:

58.5 kg norfenefrine hydrochloride

152.1 kg lactose K

5.85 kg titanium dioxide

29.25 kg hydrogenated castor oil

43.876 kg stearic acid NF

2.924 kg carboxymethylcellulose.

A further batch for the production of norfenefrin compositions contains, for example:

30 kg norfenefrine hydrochloride

166 kg lactose X

6 kg titanium dioxide

30 kg hydrogenated castor oil

44 kg stearic acid NF

4 kg carboxymethylcellulose.

While there have been described what are presently 55 believed to be the preferred embodiments of the invention, those skilled in the art will realize that changes and modifications may be made thereto without departing from the spirit of the invention, and it is intended to claim all such changes and modifications as fall within the true scope of the 60 invention.

What is claimed is:

- 1. Process for the production of a pharmaceutical composition with retarded liberation of active material comprising the steps of:
 - (a) mixing the active material not only with a high melting lipid or lipoid component but also with a low melting

6

lipid or lipoid component, the weight ratio of the two lipid or lipoid components being in the range of about 1:5 to about 5:1;

- (b) introducing the resulting mixture by means of an extruded screw conveyor into a preheated extruded;
- (c) bringing the resulting mixture of active material and lipid or lipoid components to a temperature which lies above the melting point of the low melting component but below the melting point of the high melting component, the temperature being at most 40 C above the melting temperature of the low melting component, the so heated mixture being subject to a pressure of about 200 to about 600 kPa(Nm²), the active material and the high melting component thereby being uniformly dispersed in the completely molten low melting component and extruded through a nozzle plate with a nozzle diameter of about 1.2 to about 4 mm;
- (d) allowing the resulting mixture, after melting of the low melting component to cool to below the melting point thereof, and
- (e) granulating the resulting mixture during the cooling or thereafter.
- 2. Process according to claim 1 wherein the diameter of the screw conveyor is about 50 mm.
- 3. Process according to claim 1, wherein the temperature according to (d) is a working temperature of about 58° to about 60° C.
- 4. Process for the production of a pharmaceutical composition with retarded liberation of active material comprising the steps of:
 - (a) mixing the active material not only with a high melting lipid or lipoid component but also with a low melting lipid or lipoid component, the weight ratio of the two lipid or lipoid components being in the range of about 1:5 to about 5:1;
 - (b) introducing the resulting mixture by means of an extruder screw conveyor into a preheated extruder;
 - (c) bringing the resulting mixture of active material and lipid or lipoid components to a temperature which lies above the melting point of the low melting component but below the melting point of the high melting component, the temperature being about 1 to about 30 C above the melting temperature of the low melting component, the so heated mixture being subjected to a pressure of about 200 to about 600 kPa (N/m²), the active material and the high melting component thereby being uniformly dispersed in the completely molten low melting and extruded through a nozzle plate with a nozzle diameter of about 1.3 to about 3 mm;
 - (d) allowing the resulting mixture, after melting of the low melting component to cool to below the melting point thereof; and
 - (e) granulating the resulting mixture during the cooling or thereafter.
 - 5. Process according to claim 4, wherein the temperature according to (d) is about 1° to about 2° C. above the melting temperature of the low melting lipid or lipoid component.
 - 6. Process according to claim 4, wherein the nozzle diameter in the nozzle plates is about 1.5 to about 2 mm.
 - 7. Process according to claim 4, wherein the speed of rotation for the extruder is in the range from about 170 to about 180 rpm.
 - 8. Process according to claim 4, wherein the screw conveyor length is about 1200 mm.
 - 9. Process according to claim 4. wherein the diameter of the screw conveyor is about 50 mm.

7

- 10. Process according to claim 4, wherein the temperature according to (d) is a working temperature of about 58° to about 60° C.
- 11. Process for the production of a pharmaceutical composition with retarded liberation of active material comprising the steps of:
 - (a) mixing the active material not only with a high melting lipid or lipoid component but also with a low melting lipid or lipoid component, the weight ratio of the two lipid or lipoid components being in the range of about 10 1:5 to about 5:1;
 - (b) introducing the resulting mixture by means of an extruder screw conveyor into a preheated extruder;
 - (c) bringing the resulting mixture of active material and lipid or lipoid components to a temperature which lies above the melting point of the low melting component but below the melting point of the high melting component, the temperature being at most about 1 to about 20 C above the melting temperature of the low melting component, the so heated mixture being subjected to a pressure of about 200 to about 600 kPa

8

- (N/m²), the active material and the high melting component thereby being uniformly dispersed in the completely molten low melting and extruded through a nozzle plate with a nozzle diameter of 1.5 to 2 mm;
- (d) allowing the resulting mixture, after melting of the low melting component to cool to below the melting point thereof; and
- (e) granulating the resulting mixture during the cooling or thereafter.
- 12. Process according to claim 11, wherein the speed of rotation for the extruder is in the range from about 170 to about 180 rpm.
- 13. Process according to claim 12, wherein the screw conveyor length is about 1200 mm.
- 14. Process according to claim 13, wherein the diameter of the screw conveyor is about 50 mm.
- 15. Process according to claim 14, wherein the temperature according to (d) is a working temperature of about 58° to about 60° C.

. * * * *